

Z A R Y S CYNEMATYKI CIECZY.

NAPISAL

H. Jewniewicz.

(Ciąg dalszy).

Dodatnim kierunkiem normalnej N jest ten dla którego $\frac{dV}{dN} > 0$.

W każdym punkcie strugi istnieje więc nieskończenie wielka liczba kierunków, po którym przebiegając, na nieskończenie małą drogę, nie dozna żadnej zmiany w wielkości prędkości V . Wszystkie takie kierunki leżą na płaszczyźnie stycznej do powierzchni $V=C$, tworząc z kierunkiem V (czyli z S) różnej wielkości kąty. Z takich kierunków zawsze znajdzie się dwa przeciwległe sobie, które będą prostopadłymi do strugi. Niech l będzie jednym z tych ostatnich kierunków. Położenie jego znajdziemy z warunku, że on musi zlewać się z przecięciem płaszczyzny stycznej do powierzchni $V=C$ z płaszczyzną normalną do strugi.

Weźmy na kierunku l odcinek równy co do wielkości jednemu i nazwijmy przez X, Y i Z współrzędne końca tego odcinka (początek odcinka leży w punkcie x, y, z), będziemy mieli

$$\frac{dV}{dx}(X-x) + \frac{dV}{dy}(Y-y) + \frac{dV}{dz}(Z-z) = 0$$

$$\alpha(X-x) + \beta(Y-y) + \gamma(Z-z) = 0$$

$$(X-x)^2 + (Y-y)^2 + (Z-z)^2 = 1$$

skąd otrzymujemy

$$\left. \begin{aligned} L \cos(l, x) &= \beta \frac{dV}{dz} - \gamma \frac{dV}{dy} \\ L \cos(l, y) &= \gamma \frac{dV}{dx} - \alpha \frac{dV}{dz} \\ L \cos(l, z) &= \alpha \frac{dV}{dy} - \beta \frac{dV}{dx} \end{aligned} \right\} \dots (43),$$

$$\text{gdzie } L = \sqrt{\left(\frac{dV}{dx}\right)^2 + \left(\frac{dV}{dy}\right)^2 + \left(\frac{dV}{dz}\right)^2} = \sqrt{\left(\frac{dV}{dN}\right)^2 - \left(\frac{dV}{dS}\right)^2} \quad (44).$$

Czyniąc kierunek dodatni osi x równoległym do kierunku S (lub V) i dodatni kierunek osi y równoległym do kierunku N , zbiegnie się kierunek dodatni l z kierunkiem dodatnim osi z .

Widocznie że kierunek l czyni zadość warunkowi $\frac{dV}{dN} = 0$.

Za pomocą wzorów (26), (33) i (43), możemy teraz wzorem (40) nadać kształt:

$$\left. \begin{aligned} -2\lambda &= L \cos(l, x) + \frac{V}{R_s} \cos(n, x) + W V \cos(s, x) \\ -2\mu &= L \cos(l, y) + \frac{V}{R_s} \cos(n, y) + W V \cos(s, y) \\ -2\nu &= L \cos(l, z) + \frac{V}{R_s} \cos(n, z) + W V \cos(s, z) \end{aligned} \right\} (45).$$

Z tych ostatnich równań wnioskujemy, że obrót elementów cieczy powinniśmy uważać jako wypadkowy trzech obrotów: jednego z kątową prędkością $-\frac{1}{2}L$ naokoło osi l , drugiego z prędkością $-\frac{1}{2}\frac{V}{R_s}$ naokoło osi n i trzeciego z prędkością $-\frac{1}{2}WV$ naokoło osi S . Osie l, n pierwszych dwóch obro-

tów leżą w płaszczyźnie normalnej do strugi (lub krążnej) tworząc same z sobą kąt, którego dostawa określa się wzorem

$$\cos(l, n) = \frac{R_s}{L} \left(\frac{dV}{dx} \cdot \frac{d\alpha}{ds} + \frac{dV}{dy} \cdot \frac{d\beta}{ds} + \frac{dV}{dz} \cdot \frac{d\gamma}{ds} \right) \dots (46).$$

5. Ponieważ dostawy α, β i γ określają, w każdym punkcie przestrzeni, pewny kierunek S stycznej do strugi (lub krążnej), przez ten punkt przechodzącej, możemy więc mówić że każdemu punktowi przestrzeni odpowiada pewny kierunek S . Przystąpmy teraz do rozwiązania następującego, wielkiej dla nas wagi zagadnienia: *wynaleść taki kierunek k , wychodzący z punktu (x, y, z) i prostopadły do kierunku S , ażeby kierunki S , odpowiadające krańcowym punktom nieskończenie małego odcinka dk , przecinały się z sobą.*

Współrzędne krańcowych punktów odcinka dk są:

$$(x, y, z) \text{ i } [x + dk \cos(kx), y + dk \cos(ky), z + dk \cos(kz)]$$

a dostawy kątów jakie czynią kierunki S , odpowiadające tym punktom są α, β i γ dla pierwszego z nich, i $\alpha + \frac{d\alpha}{dk} dk, \beta + \frac{d\beta}{dk} dk, \gamma + \frac{d\gamma}{dk} dk$ dla drugiego. Jeżeli więc przez X, Y i Z oznaczymy współrzędne punktu przecięcia się wskazanych kierunków i przez R odległość tego punktu od punktu (x, y, z) , otrzymamy równania:

$$X - x = \alpha R, \quad Y - y = \beta R, \quad Z - z = \gamma R$$

$$\text{i } X - x - dk \cos(kx) = \left(\alpha + \frac{d\alpha}{dk} dk \right) R,$$

$$Y - y - dk \cos(ky) = \left(\beta + \frac{d\beta}{dk} dk \right) R,$$

$$Z - z - dk \cos(kz) = \left(\gamma + \frac{d\gamma}{dk} dk \right) R, \quad \text{albo}$$

$$\begin{aligned} -\frac{1}{R} \cos(kx) &= \frac{d\alpha}{dk}, \quad -\frac{1}{R} \cos(ky) = \frac{d\beta}{dk}, \\ -\frac{1}{R} \cos(kz) &= \frac{d\gamma}{dk} \quad \dots \dots \dots (47). \end{aligned}$$

Mnożąc te ostatnie równania jednocześnie przez α, β i γ i biorąc ich sumę, znajdujemy: $-\frac{1}{R} \cos(ks) = 0$, to jest $\cos(ks) = 0$; a więc szukany kierunek k rzeczywiście jest, według założenia, prostopadłym do kierunku s , i tylko w razie gdy ilość $\frac{1}{R}$ będzie zerem, kierunek k i s mogą tworzyć kąt ostry lub rozwarty.

Oznaczając $\frac{1}{R}$ przez Q i mając na uwadze, że

$$\frac{d\alpha}{dk} = \frac{d\alpha}{dx} \cos(kx) + \frac{d\alpha}{dy} \cos(ky) + \frac{d\alpha}{dz} \cos(kz) \quad \text{etc.}$$

nadamy równaniom (47) kształt następujący:

$$\left. \begin{aligned} \left(\frac{d\alpha}{dx} + Q \right) \cos(kx) + \frac{d\alpha}{dy} \cos(ky) + \frac{d\alpha}{dz} \cos(kz) &= 0 \\ \frac{d\beta}{dx} \cos(kx) + \left(\frac{d\beta}{dy} + Q \right) \cos(ky) + \frac{d\beta}{dz} \cos(kz) &= 0 \\ \frac{d\gamma}{dx} \cos(kx) + \frac{d\gamma}{dy} \cos(ky) + \left(\frac{d\gamma}{dz} + Q \right) \cos(kz) &= 0 \end{aligned} \right\} \dots (48)$$

$$\text{gdzie } \cos^2(kx) + \cos^2(ky) + \cos^2(kz) = 1 \quad \dots (49).$$

Że zaś z z równań (48) wypada że

$$\cos(kx) = \cos(ky) = \cos(kz) = 0,$$

co nie czyni zadość równaniu (49), więc

$$\text{Wyznacznik} \begin{vmatrix} \frac{d\alpha}{dx} + Q, & \frac{d\alpha}{dy}, & \frac{d\alpha}{dz} \\ \frac{d\beta}{dx}, & \frac{d\beta}{dy} + Q, & \frac{d\beta}{dz} \\ \frac{d\gamma}{dx}, & \frac{d\gamma}{dy}, & \frac{d\gamma}{dz} + Q \end{vmatrix} = 0 \dots \dots (50).$$

To ostatnie równanie trzeciego stopnia, co do niewiadomej Q , zawiera niezależny od Q wyraz, który jest wyznacznikiem (22), a więc wyraz ten jest równym zeru. Dla tego jeden z pierwiastków równania (50) jest zerem, a odpowiadający temu pierwiastkowi kierunek k jest, widocznie, owym kierunkiem h , dla którego istnieją wzory (25). Odrzucając ten pierwiastek jako odpowiadający przypadkowi, gdy kierunki S przecinają się z sobą w nieskończoności, dla określenia pozostałych dwóch pierwiastków będziemy mieli równanie drugiego stopnia

$$Q^2 + \left(\frac{d\alpha}{dx} + \frac{d\beta}{dy} + \frac{d\gamma}{dz} \right) Q + \frac{d\beta}{dy} \cdot \frac{d\gamma}{dz} - \frac{d\beta}{dz} \cdot \frac{d\gamma}{dy} + \frac{d\gamma}{dz} \cdot \frac{d\alpha}{dx} - \frac{d\gamma}{dx} \cdot \frac{d\alpha}{dz} + \frac{d\alpha}{dx} \cdot \frac{d\beta}{dz} - \frac{d\alpha}{dz} \cdot \frac{d\beta}{dx} = 0 \dots (51).$$

Niech Q' i Q'' będą pierwiastkami tego równania, a k' i k'' odpowiadającymi im kierunkami, w takim razie równania (48), napisane dla pierwiastka Q' , będą kształtu:

$$\frac{d\alpha}{dx} \cos(k'x) + \frac{d\alpha}{dy} \cos(k'y) + \frac{d\alpha}{dz} \cos(k'z) = -Q' \cos(k'x)$$

$$\frac{d\beta}{dx} \cos(k'x) + \frac{d\beta}{dy} \cos(k'y) + \frac{d\beta}{dz} \cos(k'z) = -Q' \cos(k'y)$$

$$\frac{d\gamma}{dx} \cos(k'x) + \frac{d\gamma}{dy} \cos(k'y) + \frac{d\gamma}{dz} \cos(k'z) = -Q' \cos(k'z)$$

Mnożąc te równania jednocześnie przez $\cos(k''x)$, $\cos(k''y)$, $\cos(k''z)$ i biorąc ich sumę, znajdujemy:

$$\begin{aligned} & \frac{d\alpha}{dx} \cos(k'x) \cos(k''x) + \frac{d\beta}{dy} \cos(k'y) \cos(k''y) + \frac{d\gamma}{dz} \cos(k'z) \cos(k''z) + \\ & + \frac{d\gamma}{dy} \cos(k'y) \cos(k''z) + \frac{d\beta}{dz} \cos(k'z) \cos(k''y) + \\ & + \frac{d\alpha}{dz} \cos(k'z) \cos(k''x) + \frac{d\gamma}{dx} \cos(k'x) \cos(k''z) + \\ & + \frac{d\beta}{dx} \cos(k'x) \cos(k''y) + \frac{d\alpha}{dy} \cos(k'y) \cos(k''x) = \\ & = -Q' \cos(k', k'') \dots \dots (a). \end{aligned}$$

Zmieniając w tem równaniu k' na k'' , Q' na Q'' i k'' na k' i odejmując od otrzymanego takim sposobem równania, równanie (a), będziemy mieli równanie

$$\begin{aligned} & \left(\frac{d\beta}{dz} - \frac{d\gamma}{dy} \right) [\cos(k'y) \cos(k''z) - \cos(k'z) \cos(k''y)] + \\ & + \left(\frac{d\gamma}{dx} - \frac{d\alpha}{dz} \right) [\cos(k'z) \cos(k''x) - \cos(k'x) \cos(k''z)] + \\ & + \left(\frac{d\alpha}{dy} - \frac{d\beta}{dx} \right) [\cos(k'x) \cos(k''y) - \cos(k'y) \cos(k''x)] = \\ & = (Q' - Q'') \cos(k', k'') \dots \dots (b). \end{aligned}$$

Jeżeli $\cos(k', k'')$ będzie zerem, dla wszystkich punktów przestrzeni, trzy kierunki s , k' , k'' utworzą układ trzech prostych wzajemnie prostopadłych, a więc, na zasadzie wiadomych wzorów, dla zamiany jednego prostokątnego układu osi współrzędnych na drugi takiż sam układ, będziemy mieli:

$$\alpha = \cos(k'y) \cos(k''z) - \cos(k'z) \cos(k''y)$$

$$\beta = \cos(k'z) \cos(k''x) - \cos(k'x) \cos(k''z)$$

$$\gamma = \cos(k'x) \cos(k''y) - \cos(k'y) \cos(k''x)$$

i warunek że k' i k'' tworzą kąt prosty doprowadza nas do wniosku, że w takim razie

$$W = \alpha \left(\frac{d\beta}{dz} - \frac{d\gamma}{dy} \right) + \beta \left(\frac{d\gamma}{dx} - \frac{d\alpha}{dz} \right) + \gamma \left(\frac{d\alpha}{dy} - \frac{d\beta}{dx} \right) = 0 \dots (52).$$

Ta ostatnia równość, jak znowu wiadomo, jest warunkiem że istnieje współczynnik całkowalności trójmianu $\alpha dx + \beta dy + \gamma dz$. Jeżeli zaś taki współczynnik rzeczywiście istnieje, równanie

$$\alpha dx + \beta dy + \gamma dz = 0 \dots \dots (53)$$

będzie mieć całkę kształtu $F(x, y, z) = C$, to jest równanie to może być uważane jako równanie różniczkowe całego układu powierzchni, przecinających strugi pod kątem prostym. Nazwiemy układ takich powierzchni *układem przecięć poprzecznych cieczy*.

Jeżeli więc istnieje równość (52), równanie (51) będzie nam służyć dla określenia *głównych promieni krzywizny* powierzchni przecięć poprzecznych. W takim przypadku pierwiastki równania (51) będą rzeczywistymi i odpowiadające im kierunki k' i k'' *stycznych do linii krzywizny* będą prostopadłymi.

Jeżeli pierwiastki równania (51) będą urojonymi (co może mieć miejsce, albowiem wyznacznik (50) nie jest symetrycznym), w takim razie będą one ilościami sprzężonymi z sobą, również jak i $\cos(k'x)$ i $\cos(k''x)$, $\cos(k'y)$ i $\cos(k''y)$, $\cos(k'z)$ i $\cos(k''z)$ utworzą pary ilości urojonych i sprzężonych. Lecz iloczyn z dwóch urojonych i sprzężonych z sobą ilości jest zawsze ilością rzeczywistą i dodatnią, dla tego dostawa kąta k' z k'' będzie sumą trzech ilości dodatnich, a więc równać się zeru nie może. W razie więc gdy pierwiastki równania (51) będą urojonymi, nie istnieje równość (52) a zatem nie może istnieć i układ przecięć poprzecznych cieczy. Jeżeli pierwiastki równania (51) będą rzeczywistymi ale odpowiadające im kierunki k' i k'' nie będą prostopadłe, znowu nie może istnieć układ przecięć poprzecznych. Nakoniec, gdyby pierwiastki równania (51) były równymi między sobą, dla kierunków im odpowiadających moglibyśmy, na płaszczyźnie prostopadłej do strugi, obrać dowolnie dwa kierunki wzajemnie prostopadłe, a więc moglibyśmy zadość uczynić równości (52). W tym ostatnim przypadku układ przecięć poprzecznych miałby istnienie. W szczególnym przypadku gdy równość (52) będzie się sprawdzać z powodu że

$$\frac{d\beta}{dz} - \frac{d\gamma}{dy} = 0, \quad \frac{d\gamma}{dx} - \frac{d\alpha}{dz} = 0 \quad \text{ i } \quad \frac{d\alpha}{dy} - \frac{d\beta}{dx} = 0,$$

strugi cieczy, jak to łatwo zauważyć ze wzoru (35), będą liniami prostymi.

Jednakowo nie mamy prawa twierdzić, że w każdym przypadku, gdy strugi cieczy są prostolinijne istnieje układ przecięć poprzecznych cieczy, albowiem miara krzywizny strug, to jest wyraz $\frac{1}{R_s}$, może być zerem jeszcze i w razie gdy

$$W^2 = \left(\frac{d\beta}{dz} - \frac{d\gamma}{dy} \right)^2 + \left(\frac{d\gamma}{dx} - \frac{d\alpha}{dz} \right)^2 + \left(\frac{d\alpha}{dy} - \frac{d\beta}{dx} \right)^2.$$

Oznaczmy główne promienie krzywizny przecięcia poprzecznego cieczy przez $R_{s\epsilon}$ i $R_{s\eta}$. Zależność tych ostatnich od współczynników równania (52) da się wyrazić przez wzory:

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{R_{s\epsilon}} + \frac{1}{R_{s\eta}} &= \frac{1}{\sigma_s} = - \left(\frac{d\alpha}{dx} + \frac{d\beta}{dy} + \frac{d\gamma}{dz} \right) = \frac{1}{V} \cdot \frac{dV}{ds} \\ \frac{1}{R_{s\epsilon}} \cdot \frac{1}{R_{s\eta}} &= \frac{d\beta}{dy} \cdot \frac{d\gamma}{dz} - \frac{d\beta}{dz} \cdot \frac{d\gamma}{dy} + \frac{d\gamma}{dz} \cdot \frac{d\alpha}{dx} - \frac{d\gamma}{dx} \cdot \frac{d\alpha}{dz} + \\ &+ \frac{d\alpha}{dx} \cdot \frac{d\beta}{dy} - \frac{d\alpha}{dy} \cdot \frac{d\beta}{dx} \end{aligned} \right\} \dots \dots (54),$$

w których wyraz $\frac{1}{\sigma_s}$ jest miarą sferycznej krzywizny powierzchni przecięcia poprzecznego.

Ograniczając poszukiwania nasze rozpatrywaniem tylko takich przypadków ruchu cieczy, podczas których układ przecięć poprzecznych rzeczywiście istnieje, to jest zakładając że $W=0$, dla wszystkich punktów przestrzeni i w każdej chwili czasu, zamiast wzorów (33), (35), (41) i (45) będziemy mieli następujące:

$$\left. \begin{aligned} \gamma \frac{d\beta}{ds} - \beta \frac{d\gamma}{ds} &= \frac{d\beta}{dz} - \frac{d\gamma}{dy} \\ \alpha \frac{d\gamma}{ds} - \gamma \frac{d\alpha}{ds} &= \frac{d\gamma}{dx} - \frac{d\alpha}{dz} \\ \beta \frac{d\alpha}{ds} - \alpha \frac{d\beta}{ds} &= \frac{d\alpha}{dy} - \frac{d\beta}{dx} \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (55)$$

$$\left(\frac{1}{R_s}\right)^2 = \left(\frac{d\beta}{dz} - \frac{d\gamma}{dy}\right)^2 + \left(\frac{d\gamma}{dx} - \frac{d\alpha}{dz}\right)^2 + \left(\frac{d\alpha}{dy} - \frac{d\beta}{dx}\right)^2 \dots (56)$$

$$\lambda \alpha + \mu \beta + \nu \gamma = 0 \dots \dots \dots (57)$$

$$\left. \begin{aligned} -2\lambda &= L \cos(l, x) + \frac{V}{R_s} \cos(n, x) \\ -2\mu &= L \cos(l, y) + \frac{V}{R_s} \cos(n, y) \\ -2\nu &= L \cos(l, z) + \frac{V}{R_s} \cos(n, z) \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (58).$$

W równaniu (57) zawiera się twierdzenie, że *gdy istnieje powierzchnie przecięć poprzecznych cieczy, oś obrotu każdego z elementów jest prostopadłą do krążnej tego elementu*. Równania (58), w takim razie, określają wielkość i kierunek prędkości Ω obrotu.

Gdyby, przy istnieniu przecięć poprzecznych, strugi były liniami prostymi, z tych ostatnich równań wypada, że kierunek osi obrotu zlewałby się z kierunkiem $-l$, dla którego $\frac{dV}{dl} = 0$.

Powróćmy teraz do równań (16). Mnożąc je jednocześnie przez α , β i γ i biorąc ich sumę znajdujemy:

$$\frac{B}{m} (\alpha \Delta \lambda + \beta \Delta \mu + \gamma \Delta \nu) = \alpha \frac{D\lambda}{dt} + \beta \frac{D\mu}{dt} + \gamma \frac{D\nu}{dt} - \lambda \frac{du}{ds} - \mu \frac{dv}{ds} - \nu \frac{dw}{ds}.$$

$$\text{Ale } \alpha \frac{D\lambda}{dt} = \alpha \frac{d\lambda}{dt} + \alpha V \frac{d\lambda}{ds} = \frac{d(\alpha\lambda)}{dt} + V \frac{d(\alpha\lambda)}{ds} - \lambda \frac{d\alpha}{dt} - V \lambda \frac{d\alpha}{ds}.$$

$$\text{Więc } \alpha \frac{D\lambda}{dt} + \beta \frac{D\mu}{dt} + \gamma \frac{D\nu}{dt} = \frac{d(\alpha\lambda + \beta\mu + \gamma\nu)}{dt} + V \frac{d(\alpha\lambda + \beta\mu + \gamma\nu)}{ds} - \lambda \frac{d\alpha}{dt} - \mu \frac{d\beta}{dt} - \nu \frac{d\gamma}{dt} - V \left(\lambda \frac{d\alpha}{ds} + \mu \frac{d\beta}{ds} + \nu \frac{d\gamma}{ds} \right).$$

Następnie mamy jeszcze

$$\lambda \frac{du}{ds} + \mu \frac{dv}{ds} + \nu \frac{dw}{ds} = (\lambda \alpha + \mu \beta + \nu \gamma) \frac{dV}{ds} + V \left(\lambda \frac{d\alpha}{ds} + \mu \frac{d\beta}{ds} + \nu \frac{d\gamma}{ds} \right)$$

$$\text{i } \lambda \frac{d\alpha}{ds} + \mu \frac{d\beta}{ds} + \nu \frac{d\gamma}{ds} = \frac{\Omega}{R_s} \cos(j, R_s);$$

a więc przy istnieniu przecięć poprzecznych

$$\frac{B}{m} (\alpha \Delta \lambda + \beta \Delta \mu + \gamma \Delta \nu) = - \frac{2 V \Omega}{R_s} \cos(j, R_s) - \lambda \frac{d\alpha}{dt} - \mu \frac{d\beta}{dt} - \nu \frac{d\gamma}{dt} \dots \dots (59).$$

W razie gdy ruch cieczy będzie ustalonym czyli trwałym, pochodne częściowe $\frac{d\alpha}{dt}$, $\frac{d\beta}{dt}$ i $\frac{d\gamma}{dt}$ będą równe każda zeru i ostatnie równanie będzie

$$\frac{B}{m} (\alpha \Delta \lambda + \beta \Delta \mu + \gamma \Delta \nu) = -2 \frac{V \Omega}{R_s} \cos(j, R_s) \dots \dots (60).$$

Z tego równania wyprowadzamy wniosek że *kierunek j osi obrotu cząsteczki doskonałej cieczy (dla której $B=0$) zlewa się z kierunkiem normalnej n do płaszczyzny ściśle stycznej do krążnej, w razie istnienia przecięć poprzecznych i ruchu trwałego*.

6. Widzieliśmy w poprzedzającym ustępie, że rozkład w przestrzeni kierunków s , to jest strug cieczy, może być takim, że będą istnieć powierzchnie przecięć poprzecznych. Tak samo i rozkład kierunków j , to jest wichrowatych włókien cieczy, może być takim że będą istnieć powierzchnie przecinające te włókna pod kątem prostym. W razie istnienia tych ostatnich powierzchni, będziemy ich nazywać *równikowymi powierzchniami cieczy*, zapożyczając tę nazwę z geografii, w której przecięcie ziemi, przechodzące przez jej środek i prostopadłe do osi obrotu nosi nazwę *równika*.

Różniczkowe równanie układu *powierzchni równikowych* jest następujące:

$$\lambda dx + \mu dy + \nu dz = 0 \dots \dots (61).$$

Ażeby powierzchnie takie rzeczywiście istniały, równanie (61) powinno mieć całkę kształtu $F(x, y, z) = C$, a więc musi mieć miejsce następująca równość:

$$\lambda \left(\frac{d\mu}{dz} - \frac{d\nu}{dy} \right) + \mu \left(\frac{d\nu}{dx} - \frac{d\lambda}{dz} \right) + \nu \left(\frac{d\lambda}{dy} - \frac{d\mu}{dx} \right) = 0 \dots \dots (62)$$

która, na zasadzie wzorów (12), przybiera kształt

$$\lambda \Delta u + \mu \Delta v + \nu \Delta w = 0 \dots \dots (63)$$

i doprowadza do wniosku, że *w razie istnienia powierzchni równikowych oś obrotu każdego z elementów cieczy jest prostopadłą do wypadkowej oporów hydraulicznych tego elementu*.

Układ powierzchni poprzecznych i równikowych, przecinających się wzajemnie zawsze pod kątem prostym, tworzą w przecięciach się linie krzywe. Zbiór cząsteczek cieczy, położonych, w danej chwili, na każdej z tych ostatnich krzywych, będziemy nazywać *włóknem równikowym cieczy*. Oznaczając przez r kierunek stycznej do włókna równikowego, będziemy mieli w każdym punkcie przestrzeni trzy wzajemnie prostopadłe kierunki s, j, r . Na zasadzie więc wiadomych wzorów, dla określenia kierunku r , otrzymujemy równania:

$$\left. \begin{aligned} \cos(rx) - \frac{\beta\nu - \gamma\mu}{\Omega} &= \frac{v\nu - w\mu}{V\Omega} \\ \cos(ry) - \frac{\gamma\lambda - \alpha\nu}{\Omega} &= \frac{w\lambda - u\nu}{V\Omega} \\ \cos(rz) - \frac{\alpha\mu - \beta\lambda}{\Omega} &= \frac{u\mu - v\lambda}{V\Omega} \end{aligned} \right\} \dots \dots (64).$$

Widzimy więc że włókna równikowe cieczy mogą przecinać się wzajemnie tylko w takich punktach dla których albo V , albo Ω jest zerem.

Ponieważ warunek ciągłości strug i wichrowatych włókien cieczy wyraża się przez równania

$$\frac{du}{dx} + \frac{dv}{dy} + \frac{dw}{dz} = 0 \quad \text{i} \quad \frac{d\lambda}{dx} + \frac{d\mu}{dy} + \frac{d\nu}{dz} = 0,$$

warunek więc ciągłości włókien równikowych cieczy powinien wyrazić się równaniem:

$$\frac{d[V\Omega \cos(rx)]}{dx} + \frac{d[V\Omega \cos(ry)]}{dy} + \frac{d[V\Omega \cos(rz)]}{dz} = 0,$$

albo

$$\frac{d(vv - w\mu)}{dx} + \frac{d(w\lambda - u\nu)}{dy} + \frac{d(u\mu - v\lambda)}{dz} = 0.$$

Wykonywując wskazane w tem równaniu działania, otrzymujemy

$$u\left(\frac{d\mu}{dz} - \frac{d\nu}{dy}\right) + v\left(\frac{d\nu}{dx} - \frac{d\lambda}{dz}\right) + w\left(\frac{d\lambda}{dy} - \frac{d\mu}{dx}\right) + \\ + \lambda\left(\frac{dw}{dy} - \frac{dv}{dz}\right) + \mu\left(\frac{du}{dz} - \frac{dw}{dx}\right) + \nu\left(\frac{dv}{dx} - \frac{du}{dy}\right) = 0,$$

co, na zasadzie wzorów (7) i (12), daje

$$u\Delta u + v\Delta v + w\Delta w = -4(\lambda^2 + \mu^2 + \nu^2) = -4\Omega^2 \dots (65).$$

To ostatnie równanie zasługuje na szczególną uwagę z powodu że, będąc pomnożone przez Bdt , pierwsza część jego przedstawi pracę elementarną, użytą na pokonanie oporów hydraulicznych jednostki objętości cieczy, a więc potrójna całka

$$4Bdt \iiint \Omega^2 dx dy dz \dots (66)$$

wzięta w pewnych granicach przedstawia pracę elementarną, użytą na pokonanie oporów hydraulicznych, działających na wszystkie elementy cieczy. Praca ta, jak widzimy, jest zależną od drugiej potęgi prędkości obrotowej cząsteczek, a więc i od siły żywej ruchu wirowego. Lecz praca ta przekształca się w ciepło, to jest w siłę żywą ruchów ciepłowych; widzimy więc że mechanizm, za pomocą którego odbywa się w cieczy takie przekształcenie pracy w ciepło, zawarty jest w wirowym ruchu elementów (przynajmniej w takich przypadkach ruchu, w których istnieją powierzchnie przecięć poprzecznych i równikowych). Bardzo być może że i sam ruch ciepłowy w cieczy jest to ruch wirowy atomów ją składających.

Gdybyśmy mieli dostateczne powody twierdzić, że praca użytą na pokonanie oporów hydraulicznych przechodzi, mianowicie, w siłę żywą ruchu wirowego elementów cieczy, w takim razie współczynnik B trzeba było uważać jako ilość proporcjonalną momentowi bezwładności elementu, to jest proporcjonalną do drugiej potęgi promienia wirowania. Lecz promień ten zmienia się, w skutek odkształceń jakim podlega element cieczy podczas ruchu, a dla tego i współczynnik B trzeba było uważać jako zależny od współrzędnych x, y, z i od czasu t . Nie możemy tu wchodzić w poszukiwania jak powinienby zmieniać się ten współczynnik podczas różnych zmian wirowego ruchu elementu, albowiem sam wyraz dla oporów hydraulicznych otrzymaliśmy z równań *Naviera*, przy wyprowadzeniu których współczynnik B był uważany jako stały. Dla poszukiwań dotyczących zmian tego współczynnika, trzeba było zamiast równań *Naviera* wziąć inne, zawierające wyrazy zależne od pochodnych tego współczynnika, ale, w takim razie i wyraz dla oporu hydraulicznego byłby innym.

Z wiadomych doświadczeń *Helmholtza* i *Piotrowskiego* wypada, że współczynnik B jest zależnym od temperatury cieczy i szybko się zmniejsza z powiększeniem temperatury.

Zróbmy jeszcze jedno przypuszczenie, że istnieje układ powierzchni, przecinających włókna równikowe cieczy pod kątem prostym. Powierzchnie takie będziemy nazywać *południkowymi powierzchniami cieczy*.

W razie istnienia powierzchni przecięć poprzecznych, równikowych i południkowych, muszą one, przecinając się wzajemnie pod kątem prostym, dawać w przecięciach się *linii krzywizny*, a więc między głównymi promieniami krzywizny tych powierzchni i dostawami kątów jakie tworzą kierunki s, j, r z osiami współrzędnych, musi zachodzić związek za dość czyniący równaniom (47).

Oznaczmy główne promienie krzywizny powierzchni przecięcia poprzecznego przez R_{sj} i R_{sr} , powierzchni równi-

kowej przez R_{jr} i R_{js} i powierzchni południkowej przez R_{rs} i R_{rj} . Przy takim oznaczeniu pierwszy ze wskazów wskazuje na kierunek normalnej do powierzchni, a drugi na kierunek stycznej do tej linii krzywizny, przez którą prowadzimy normalny przekrój powierzchni. Tak, na przykład, R_{js} jest promieniem krzywizny linii otrzymanej w przekroju powierzchni prostopadłej do kierunku j (równikowej) płaszczyzną normalną przechodzącą przez kierunek s stycznej do strugi.

Na zasadzie równań (47) możemy teraz napisać równania:

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{R_{sj}} \cos(jx) &= -\frac{d \cos(sx)}{dj}; \quad \frac{1}{R_{sr}} \cos(rx) = -\frac{d \cos(sx)}{dr} \\ \frac{1}{R_{sj}} \cos(jy) &= -\frac{d \cos(sy)}{dj}; \quad \frac{1}{R_{sr}} \cos(ry) = -\frac{d \cos(sy)}{dr} \\ \frac{1}{R_{sj}} \cos(jz) &= -\frac{d \cos(sz)}{dj}; \quad \frac{1}{R_{sr}} \cos(rz) = -\frac{d \cos(sz)}{dr} \end{aligned} \right\} (67)$$

Przyjmując za porządek cykliczny głoski s, j, r ten w jakim ich tu wypisaliśmy, możemy otrzymać wzory dla głównych promieni krzywizny powierzchni równikowych i południkowych, zmieniając we wzorach (67) głoski s, j, r w cyklicznym porządku. Do wzorów tych trzeba dodać warunek że

$$\left. \begin{aligned} \cos(sx)\cos(jx) + \cos(sy)\cos(jy) + \cos(sz)\cos(jz) &= \cos(sj) = 0 \\ \cos(jx)\cos(rx) + \dots &= \cos(jr) = 0 \\ \cos(rx)\cos(sx) + \dots &= \cos(rs) = 0 \end{aligned} \right\} (68)$$

Z równań (67) łatwo wyprowadzimy że

$$\frac{1}{R_{sj}} = -\left[\frac{d \cos(sx)}{dj} \cos(jx) + \frac{d \cos(sy)}{dj} \cos(jy) + \frac{d \cos(sz)}{dj} \cos(jz) \right] \dots (69)$$

$$\frac{1}{R_{sr}} = -\left[\frac{d \cos(sx)}{dr} \cos(rx) + \frac{d \cos(sy)}{dr} \cos(ry) + \frac{d \cos(sz)}{dr} \cos(rz) \right] (70)$$

Różniczkując zaś pierwsze z równań (68) względem j , a ostatnie względem r , możemy równania (69) i (70) zastąpić następującymi:

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{R_{sj}} &= \frac{d \cos(jx)}{dj} \cos(sx) + \frac{d \cos(jy)}{dj} \cos(sy) + \frac{d \cos(jz)}{dj} \cos(sz) \\ \frac{1}{R_{sr}} &= \frac{d \cos(rx)}{dr} \cos(sx) + \frac{d \cos(ry)}{dr} \cos(sy) + \frac{d \cos(rz)}{dr} \cos(sz) \end{aligned} \right\} \dots (71).$$

Zmieniając w równaniach (69), (70) i (71) głoski s, j, r w porządku cyklicznym, otrzymamy równania dla głównych promieni krzywizny powierzchni równikowych i południkowych. Nakoniec mnożąc równania (67) jednocześnie przez $\cos(rx)$, $\cos(ry)$ i $\cos(rz)$ i biorąc ich sumę znajdziemy

$$\frac{d \cos(jx)}{ds} \cos(rx) + \frac{d \cos(jy)}{ds} \cos(ry) + \frac{d \cos(jz)}{ds} \cos(rz) = 0 \dots (72).$$

W tem ostatnim równaniu możemy głoski s, j, r wzajemnie zamieniać jedną na drugą; tak na przykład, zamieniając s na r , r na s , będziemy mieli równanie

$$\frac{d \cos(jx)}{dr} \cos(sx) + \frac{d \cos(jy)}{dr} \cos(sy) + \frac{d \cos(jz)}{dr} \cos(sz) = 0 \dots (73).$$

Równania (72) i (73), a także i inne, które mogą być z nich otrzymane przez zamianę głosek s, j, r w porządku cyklicznym, są wiadome równania *Dupin'a*¹⁾.

7. Elementy cieczy jako ciała nie posiadające sztywności, muszą się odkształcać, podczas ruchu po swoich

¹⁾ Wszystkie te wzory można znaleźć w *Leçons sur les courbes curvilignes* par *G. Lamé*. Paris 1859.

krążnych, a takie ich odkształcenie musi wywierać wpływ na zmianę warunków ruchu. Dla otrzymania wzorów określających odkształcenia elementu cieczy, wybieramy następującą najkrótszą drogę.

Będziemy oznaczać głoską d i nazywać *różniczką* nieskończenie mały przyrost każdej zmiennej, gdy przyrost ten zmienna otrzymuje z powodu, że przechodzimy od jednej cząsteczki cieczy do drugiej jej przyległej; w razie zaś, gdy nieskończenie mały przyrost zmienna otrzymuje z powodu, że uważana cząsteczka cieczy sama zmienia nieskończenie małe swoje położenie w przestrzeni, posuwając się po swojej krążnej, będziemy oznaczać taki przyrost głoską δ i nazywać go *przemiennością* tej zmiennej. Przy takim oznaczeniu, na przykład, dx będzie rzutem na oś x linii łączącej dwa przyległe sobie punkty przestrzeni, a δx będzie rzutem na oś x nieskończenie małej drogi, przebieżonej przez cząsteczkę cieczy w czasie dt , a więc δx musi równać się $u dt$; mamy więc

$$\delta x = u dt, \delta y = v dt \text{ i } \delta z = w dt \dots (a).$$

Wyobraźmy sobie teraz, w chwili t , trzy cząsteczki cieczy A, B i C , położone w wierzchołkach nieskończenie małego trójkąta. Niech m będzie kierunkiem prostej łączącej cząsteczki A i B , a n kierunkiem prostej łączącej cząsteczki A i C ; tak że dm i dn będą odległościami pierwszą między A i B i drugą między A i C .

Dostawa kąta, utworzonego przez kierunki m i n , w chwili t , jest

$$\cos(m, n) = \cos(mx)\cos(nx) + \cos(my)\cos(ny) + \cos(mz)\cos(nz).$$

W chwili $t + dt$, w skutek przesunięć cząsteczek A, B i C po swoich krążnych, kierunki te zmieniają się, a więc $\cos(m, n)$ otrzyma nieskończenie mały przyrost (dodatni lub ujemny), który powinniśmy oznaczyć przez $\delta \cos(m, n)$.

Dla określenia tej ostatniej przemienności mamy równanie:

$$\delta \cos(m, n) = -\sin(m, n) \cdot \delta(m, n) = \\ = \delta[\cos(mx)\cos(nx)] + \delta[\cos(my)\cos(ny)] + \delta[\cos(mz)\cos(nz)] \dots (b)$$

w którym $\delta(m, n)$ przedstawia przemienność łuku, mierzącego kąt między kierunkami m , n .

$$\text{Ale } \delta[\cos(mx)\cos(nx)] = \cos(nx)\delta\cos(mx) + \cos(mx)\delta\cos(nx)$$

$$\text{gdzie } \delta\cos(mx) = \delta\left(\frac{dx}{dm}\right) = \frac{dm \cdot \delta dx - dx \cdot \delta dm}{dm^2} \\ = \frac{\delta dx}{dm} - \frac{dx}{dm} \cdot \frac{\delta dm}{dm} \dots (c).$$

W drugiej części tego ostatniego równania wchodzi ilość δdx i δdm . Dla otrzymania pierwszej z nich trzeba nad zmienną x wykonać dwa działania: najpierw trzeba ją różniczkować, a później wziąć przemienność otrzymanej różniczki. W skutek niezawisłości działań, oznaczonych symbolami d i δ , możemy zmienić porządek tych działań, bez zmiany ostatecznych wyników; to jest możemy napisać

$$\delta \cdot dx = d \cdot \delta x = d(udt) = du \cdot dt \text{ i } \frac{\delta dx}{dm} = \frac{du}{dm} dt.$$

Druga ilość $\delta \cdot dm$ przedstawia, widocznie, przedłużenie odcinka dm , jakie powstało, w przeciągu czasu dt , z powodu ruchu cząsteczek A i B , a więc stosunek tego przedłużenia do początkowej długości odcinka dm , przedstawia *względne przedłużenie* w kierunku m , powstałe w punkcie A cieczy, w czasie dt . Oznaczając to ostatnie względne przedłużenie przez $H_m dt$, zamiast równania (c) otrzymamy następujące:

$$\delta \cdot \cos(mx) = \left[\frac{du}{dm} - H_m \cdot \cos(mx) \right] dt.$$

Tak samo znajdziemy, że

$$\delta \cdot \cos(nx) = \left[\frac{dv}{dn} - H_n \cdot \cos(nx) \right] dt,$$

a więc

$$\delta[\cos(mx) \cdot \cos(nx)] = \left[\frac{du}{dm} \cos(nx) + \frac{dv}{dn} \cos(mx) \right] dt - \\ - (H_m + H_n) \cos(mx) \cdot \cos(nx) \cdot dt.$$

Zmieniając w tym wzorze x na y , u na v , a później y na z , v na w , otrzymamy wzory dla

$$\delta[\cos(my) \cdot \cos(ny)] \text{ i } \delta[\cos(mz) \cdot \cos(nz)];$$

a więc, zamiast wzoru (b), będziemy mieli następujący:

$$- \sin(m, n) \cdot \delta(m, n) = \\ = \left[\frac{du}{dm} \cos(nx) + \frac{dv}{dm} \cos(ny) + \frac{dw}{dm} \cos(nz) \right] dt + \\ + \left[\frac{du}{dn} \cos(mx) + \frac{dv}{dn} \cos(my) + \frac{dw}{dn} \cos(mz) \right] dt - \\ - (H_m + H_n) \cos(m, n) dt \dots (74).$$

Założmy teraz że kierunek n zlewa się z kierunkiem m , to jest że $\sin(m, n) = 0$ i $\cos(m, n) = 1$, otrzymamy wzór

$$H_m = \frac{du}{dm} \cos(mx) + \frac{dv}{dm} \cos(my) + \frac{dw}{dm} \cos(mz) \dots (75).$$

Jeżeli zaś założymy że kierunki m, n są wzajemnie prostopadłe, to jest że $\sin(m, n) = 1$ i $\cos(m, n) = 0$, w takim

razie przemienność $\delta(m, n)$, wzięta ze znakiem odjemnym, przedstawi nam miarę, powstałego w przeciągu czasu dt , zmniejszenia kąta prostego między odcinkami dm i dn . Miara takiego zmniejszenia kąta prostego jest *względne zsunięcie się* (glissement) w punkcie (x, y, z) , w którym leży cząsteczka A cieczy, płaszczyzny prostopadłej do m w kierunku n , styczynym do tej płaszczyzny (lub płaszczyzny prostopadłej do n w kierunku m).

Oznaczając takie względne zsunięcie się, powstałe w czasie dt , przez $G_{mn} dt$, lub przez $G_{nm} dt$, otrzymujemy wzór:

$$G_{mn} = \frac{du}{dm} \cos(nx) + \frac{dv}{dm} \cos(ny) + \frac{dw}{dm} \cos(nz) + \\ + \frac{du}{dn} \cos(mx) + \frac{dv}{dn} \cos(my) + \frac{dw}{dn} \cos(mz) \dots (76),$$

do którego koniecznie trzeba dodać warunek że $\cos(m, n) = 0$.
(D. n.)

O PRZENOSZENIU ENERGII na znaczne odległości.

Odczyt miany na posiedzeniu Sekcji I Warsz. Oddziału Tow.
Pop. przem. i handlu przez O. Kipmana, inżyniera ¹⁾.

W obec niezwyklej doniosłości, jaką zwłaszcza dla drobnego przemysłu posiada tanie a dogodne dostarczanie

¹⁾ Pomieszczamy tem chętniej powyższą pracę, że poglądy jakie w niej rozwija autor zgadzają się z poglądami wyłuszczonymi, ostatniemi czasy, w pracach ogłoszonych przez inżynierów badających porównawczo sposoby przenoszenia siły na znaczne odległości. Inżynier Bayret w swojej rozprawie podanej w „Revue universelle des mines et de la métallurgie“, t. XIII, N. 2 dowodzi wprawdzie że dwa systemy: powietrze zgęszczone i elektryczność równoważą się prawie, pod względem kosztów, w niektórych okolicznościach ich zastosowania; w wielu jednakże innych okolicznościach wypada oddać pierwszeństwo elektryczności. — Silniej jeszcze i wyraźniej przemawia za elektrycznością p. Eric Gerard, dyrektor instytutu Montefiore, w artykule pomieszczonym w tymże samym numerze przytoczonego pisma.
(Przyp. Red.)

siły poruszającej w najmniejszych ilościach, próbowano rozmaitych sposobów dla rozwiązania tego zagadnienia. Jednym z najprostszych było przesyłanie siły za pomocą pasów i lin, lecz wtedy wymaganiem być musi gromadzenie się konsumentów na niewielkiej przestrzeni, pośrodku której stałby jeden wielki, wspólny motor. Warunek ten jest prawie niewykonalnym i dla tego też zagadnienie powyższe sprowadzone zostało do przesyłania siły na znaczniejsze odległości tak, by ze źródła siły znajdującego się np. wśród miasta korzystali mogli wszyscy jego mieszkańcy. Tu już o linach — jakkolwiek pozwalają one na przesyłanie siły na odległość dochodzącą do 1000 metrów — myśleć nawet nie było można. Wiadomo zaś, jak ważnem jest zaopatrywanie miast w siłę poruszającą, jak wielkie i doniosłe znaczenie mieć może oddalenie z miasta uciążliwych i nie dość bezpiecznych kotłów parowych, oraz połączenie ich w jednym wspólnym punkcie, jak ogromną wreszcie wartość mają podobne urządzenia dla wielkich i przemysłowych miast pod względem ekonomicznym i sanitarnym. To też próbowano coraz szerszej centralizacji źródeł siły. Tak np. Londyn posiada przesyłanie i rozprowadzanie siły za pomocą wody. Istniejące tam dwie stacje centralne są czynne od r. 1887 i zasilają w r. 1889 — 1022 urządzenia maszynowe, przeważnie przyrządy do podnoszenia ciężarów. Motorów jednak nie wiele jest poruszanych siłą wody. Podobne urządzenia posiadają jeszcze i inne miasta angielskie, jak Birmingham i Hull oraz kilka miast w Szwajcaryi: Zurich, Genewa. Toż samo projektowano niedawno dla Brukseli, chcąc wystawić stację centralną, na której ustawione byłyby maszyny parowe, czerpiące za pomocą pomp wodę prosto z rzeki (Senny), by ją rozsyłać rurami po mieście, przy czem woda stałaby wciąż pod ciśnieniem 50 atmosfer. W ogóle jednak motory wodne posiadają mały współczynnik pożytecznego działania, a jako tako ekonomicznie pracować mogą tylko przy wysokim ciśnieniu, którego wodociągi miejskie dostarczające wody do picia nigdy prawie nie posiadają. Przesyłanie więc siły na odległość za pomocą ciśnienia wody opłacić się może tylko tam, gdzie wyzyskać można spadek naturalny. W Bostonie istnieje podobno stacja rozsyłająca gorącą wodę, służącą do ogrzewania oraz poruszania motorów; brak jednak bliższych o niej danych. New-York posiada przesyłkę siły za pomocą pary, rozprowadzanej z centralnej stacji za pomocą dobrze ogrzanych rur.

Nie wdając się wcale w bliższą ocenę dwóch ostatnich systemów, zrozumieć łatwo, dla czego stacyj podobnych nie znajdujemy więcej nigdzie.

Bardzo rozpowszechnionym i wygodnym sposobem przesyłania siły są motory gazowe. W granicach dozwolonego obciążenia działają one bardzo dobrze i za pomocą powiększenia kół rozpedowych oraz kombinacji kilku motorów razem nadano im nawet bieg bardzo regularny. Motory gazowe zużywają przy normalnem obciążeniu 25—35 stóp. sześć. gazu na konia i godzinę. Przy cenie gazu rub. 1,95 za 1000 stóp sześć. (Warszawa), koszty za gaz wynoszą zatem na konia i godzinę 4,8 — 6,8 kop. Przy ruchu przerywanym a zwłaszcza przy niskim obciążeniu koszty wzrastają naturalnie znacznie. Same motory gazowe są względnie dość kosztowne i nie wszędzie ustawić je można, gdyż bieg ich zawsze połączony jest z dość uciążliwym szumem.

Jednym z warunków sprzyjających rozpowszechnieniu się motorów gazowych jest ta okoliczność, iż nie ma konieczności zaprowadzania specjalnych urządzeń dla produkowania potrzebnego dla nich gazu; użytym tu być może ten sam gaz, który służy do wytwarzania innej jeszcze postaci energii, nierównie więcej potrzebnej, jak siła poruszająca — mianowicie światła. Ta dwoistość zastosowania czyni przedsiębiorstwo samo korzystniejszym i pozwala na tańsze dostarczanie gazu, wytwarzanego w wielkich centralnych zakładach. — Własności tej nie posiada jeden z nowszych niby sposobów przesyłania siły, polegający na działaniu ściśnionego powietrza. System ten — zwany systemem Poppa — powołany do życia z nadzwyczajną zręcznością „gründerską” i zastosowany przy wyjątkowo przyjaznych warunkach w Paryżu wiele bardzo narobił wrzawy w sferach finansowych jako „dobry interes” oraz technicznych, jako „nowy” wynalazek i wystąpił do współzawodnictwa z niemniej nowym sposobem przesyłania siły za pomocą elektryczności.

Te dwa sposoby zatem głównie brać należy pod uwagę, gdy chodzi o przesyłanie siły na odległość. Tu zauważyć przede wszystkim trzeba, iż do różnych można dojść wniosków, sądząc daną metodę z czysto handlowego punktu widzenia, lub też rozbierając techniczną jej wartość. Zajmę się obecnie naturalnie głównie rozpatrzeniem tej ostatniej, przytaczając co do przesyłki siły za pomocą ściśnionego powietrza dane zebrane w Paryżu przez prof. *Riedlera* i *Radiengera* co do przesyłki siły za pomocą elektryczności — zebrane osobiście przez czas dotychczasowego pozostawiania na stanowisku w towarzystwie elektrycznym w Berlinie.

Dla osądzenia technicznej wartości danego systemu ważnym jest przede wszystkim ogólny współczynnik pożytecznego działania całego urządzenia, oraz złe i dobre strony względem rozmaitych zastosowań.

Przy stosowaniu ściśnionego powietrza ustawione na stacyi maszyny parowe poruszają bezpośrednio kompresory. Ściśnione powietrze dostaje się z nich do olbrzymich zbiorników, a z tych przez sieć rur do motorów powietrznych ustawionych u konsumentów.

Przy przesyłaniu energii za pomocą elektryczności maszyny parowe poruszają na stacyi maszyny dynamoelektryczne i dostarczają przez nie prąd płynie przez przewody miedziane do miejsca przeznaczenia i wykonywa tam swoją pracę.

Powstające przy tem straty zależą:

- 1) od współczynnika pożytecznego działania maszyn parowych;
- 2) od współczynnika pożytecznego działania kompresorów, względnie dynamomaszyn;
- 3) od spadku ciśnienia w sieci rur, względnie od spadku potencjału w sieci przewodników.

Spółczynniki zawarte w punktach 1-m i 3-m przyjąć można w obu wypadkach liczebnie równymi sobie. Inaczej wypadła porównanie kompresorów z dynamomaszynami.

Proces zachodzący w kompresorze jest następujący: przy zgęszczaniu powietrza pewna część zużytej pracy wywiera ten tylko skutek, iż temperatura powietrza się podnosi; jeżeli powstającego tu ciepła się nie odprowadza, wtedy zgęszczanie odbywa się adyabastycznie, a wywiązujące się ciepło oznacza stratę siły i jest zarazem szkodliwe dla utrzymywania kompresora w dobrym stanie. Ciepło to musi więc być w miarę możności odprowadzanem. Gdyby można było całe ciepło, podczas zgęszczania powietrza usuwać za pomocą ochładzania w chwili gdy się ono wywiązuje, wtedy zgęszczanie odbywałoby się izotermicznie, co naturalnie praktycznie jest niemożliwem, gdyż ciepło może być pochłonięte przez środek ochładzający jak np. wodę, dopiero wtedy, gdy się już wywiązało t. j. gdy istnieje już pewna różnica między temperaturą wody a ściśnionego powietrza. W praktyce jednak nie można osiągnąć nic innego, jak tylko tę ilość powietrza, jaka odpowiada procesowi izotermicznemu, gdyż w każdym razie ciepło, powstające podczas zgęszczania powietrza, o ile pochłonięte nie będzie przez ochładzającą wodę ginie następnie bezprodukcyjnie w zbiornikach i długiej sieci rur. W obec tego starać się przynajmniej należy o to, by uniknąć niepotrzebnej nadwyżki pracy ze strony maszyn parowych i odprowadzać wywiązujące się ciepło podczas samego zgęszczania za pomocą jaknajdoskonalszych przyrządów ochładzających. Od stopnia ochładzania zależy, czy krzywa, podług której powietrze zmienia swe ciśnienie, zbliża się więcej do krzywej adyabatycznej, czy też izotermicznej. W najlepszym razie krzywa ta leży w samym środku między krzywą adyabatyczną i izotermiczną. W Paryżu powietrze ściśnione opuszcza kompresory z temperaturą tak wysoką, że w zbiornikach na stacyi panuje jeszcze temperatura 55 — 60° C. Praca zużyta na tak znaczne podniesienie temperatury po nad zwykłą jest naturalnie straconą. Również pewna strata połączona jest z działaniem wentylów, do czego przyłącza się jeszcze zwykła strata pracy, potrzebnej dla pokonania oporu tarcia wszystkich części ruchomych kompresora.

Jakościowo istnieje podobna strata i przy przekształceniu energii mechanicznej w maszynach elektrycznych, mianowicie ginie część energii mechanicznej, zużytkowanej na obrót maszyny w skutek tarcia osi w łożyskach; ilościowe

strata ta w obec jednej tylko części ruchomej jest nieznamą; następnie straty powstają w skutek bezużytecznego namagnesowywania części maszyny oraz wzbudzenia ekstraprądów — prądów Foucault: pewna część pracy zamienia się w ciepło w skutek oporu nawiniętej zbroi i magnesów maszyny.

Tak więc z samej natury strat widoczną jest wyższość zamiany energii mechanicznej na elektryczną, podczas bowiem gdy przy zgęszczaniu powietrza straty ograniczyć można najwyżej do połowy, potrzebując przytem specjalnych urządzeń i znacznej ilości wody do ochładzania, w dynamo-maszynach sama zmiana konstrukcji zbroi, układ wzajemny pojedynczych części i wytworzenie odpowiedniej siły pola magnetycznego wystarcza do sprowadzenia samoindukcyi w maszynach do minimum. Opór drutu nawiniętego na zbroi i magnesach może być również wzięty dowolnie małym, co pociąga za sobą wprowadzenie większego kosztu samej maszyny, w każdym jednak razie w mocy konstruktora leży pogodzenie wydajności maszyny z jej ceną.

To też wydajność kompresorów w Paryżu wynosi 77%, wydajność zaś dynamo-maszyn dochodzi do 95%.

W ogóle podług danych profesorów *Riedlera* i *Radien-gera*, współczynniki pożytecznego działania przyjąć trzeba

dla maszyn parowych	90%
„ kompresorów	77%
„ wentylów	95%
„ sieci rur (jak przy gazie)	93%

czyli że strata od maszyny parowej do miejsca zużytkowania ściśnionego powietrza wynosi 39%.

Przy przesyłaniu elektryczności jako współczynnik pożytecznego działania przyjąć należy:

dla maszyn parowych	90%
„ dynamo-maszyn	92%
„ sieci przewodników	93%

to znaczy że strata od maszyny parowej do miejsca zużytkowania energii wynosi 23%.

Prof. *Riedler* zaproponował cały szereg poprawek i udoskonaleń przy kompresorach i wentylach, po przeprowadzeniu których spodziewa się podniesienia współczynnika pożytecznego działania do 76%. Przyjmuje on jednak stratę w sieci rur wbrew doświadczeniom, nabytym przy przesyłaniu wszelkich innych gazów przez rury za nic nieznaczącą. Przyszłość dopiero wykazać może, o ile oczekiwania te urzeczywistnić się dadzą.

O ile chodzi o użycie przesłanej energii jako siły poruszającej, wziąć jeszcze należy pod uwagę wydajność motorów ustawionych u konsumentów.

Motory powietrzne znane są już od dawna i często stosowane były w górnictwie. Zwyczajny motor powietrzny zużywa według dokładnych badań *Radingera* przy sprawności 10 koni parowych 38 m³, przy 1 k. p. 72 m³ powietrza o ciśnieniu atmosferycznym, co po uwzględnieniu wszystkich warunków istniejących w Paryżu doprowadza do rezultatu, iż motor 1-konny dostarcza 12% energii zużytej dla niego na stacyi centralnej, motor zaś 10-konny — 23%.

Dla podniesienia tak niekorzystnego współczynnika pożytecznego działania służy to, co stanowi właściwość systemu *Poppa* — podgrzewanie powietrza.

Ciepło jakie powstaje na stacyi centralnej podczas zgęszczania powietrza, traci się następnie w skutek wspomnianego ochładzania na samej stacyi i promieniowania długiej komunikacji rurowej, tak że do miejsca przeznaczenia powietrze dochodzi o zwyczajnej temperaturze. Podczas rozszerzania się powietrza przy wykonywaniu pracy musiałoby się ono ochładzać w tej samej mierze, w jakiej się przy zgęszczaniu ogrzewało; ta własność ściśnionego powietrza od dawna już stanowiła przeszkodę jego rozpowszechnieniu, gdyż powietrze zawiera w sobie zawsze pewną część wody, która pod wpływem niskiej temperatury w czasie rozszerzania się powietrza musiałaby zamarzać, działając szkodliwie na wyloty rur, a nawet i na cylinder maszyny i mechanizm rozsyłający powietrze. Z tego już względu należy tworzeniu się lodu zapobiedz przez ogrzewanie powietrza. Z teorii ciepła zaś wiadomo, że jeżeli powietrze o zwykłej temperaturze rozszerza się bez jednoczesnego ogrzewania, rozszerze-

nie to odbywa się prawie adyabatycznie, Pociąga to za sobą nową stratę siły, której uniknąć można jedynie za pomocą dostatecznego ogrzewania. Jeżeli powietrze ściśnione przed jego użyciem w motorze ogrzejemy o tyle, że rozszerzenie się jego będzie się mogło odbywać izotermicznie, wtedy nową stratę siły podczas rozszerzania się nie będzie. Podgrzewanie więc powietrza wypełni cel podwójny: z jednej strony zapobiega tworzeniu się lodu, z drugiej zaś, doprowadzając pewną ilość ciepła pozwala na lepsze wyzyskanie siły, redukując ilość potrzebnego powietrza. Jasnym jest, że można powietrze przed jego użyciem doprowadzić tyle ciepła, że za jego pomocą wykonać będzie można większą pracę, niż użyta została dla jego zgęszczenia, chodzi tylko o zastosowanie odpowiednich środków i pewnej ilości paliwa. W Paryżu ogrzewają powietrze od zwykłej temperatury do 150 — 170°. Motory przytoczonej wyżej wielkości t. j. o sprawności 1 i 10 koni zużywają wówczas 45 względnie 22 stopy ściśnionego powietrza i wynika z tego, jako współczynnik pożytecznego działania dla motoru 10-konnego 40%, dla 1-konnego 20%. Jest to jeszcze rezultat nie zbyt świetny; polepszyć go można, jak wyżej wspomniałem, przez doprowadzenie większej jeszcze ilości ciepła, lecz za pomocą zwykłego ogrzewania staje się to praktycznie trudnem do przeprowadzenia. P. *Popp* powiększa ilość doprowadzonego ciepła przez wstrzykiwanie wody w piecyk, służący do ogrzewania powietrza. Woda zamienia się w parę, pochłaniając ciepło z powierzchni ścian piecyka i doprowadza je wraz z ściśnionem powietrzem do motoru, lub też ilość potrzebnego powietrza zmniejsza się o ilość, odpowiadającą parze, wytworzonej przez wstrzykiwanie wody; naturalnie że dzieje się to kosztem większej ilości opału, oraz większej komplikacji urządzenia, lecz pozornie współczynnik pożytecznego działania wzrasta, wynosi bowiem dla jednakowego motoru 32%, dla dziesięciokonnego 55%. Dotychczas jednak jeszcze w Paryżu to ostatnie ulepszenie mało jest rozpowszechnione.

Analogiczne dane, dotyczące się motorów elektrycznych przedstawiają się w sposób następujący:

Motor 1-konny oddaje 70% zużytej energii

„ 10 „ „ 85% „ „

czyli, uwzględniając przytoczone powyżej 23% straty między maszyną parową, a miejscem zużytkowania prądu, otrzymamy jako ogólny współczynnik pożytecznego działania dla motoru jednokonnego 54%, dla 10-konnego 65%. Porównanie przytoczonych cyfr jasno dowodzi, o ile przesyłanie siły za pomocą elektryczności jest korzystniejszem od systemu ściśnionego powietrza.

Ponieważ zaś za punkt wyjścia przyjęliśmy jedno i to samo źródło siły, mianowicie maszynę parową, zatem i koszty przy obydwóch motorach powinny pozostawać w tym samym mniej więcej do siebie stosunku. Tak też jest w samej rzeczy: w Paryżu 1 m³ powietrza kosztuje 1,5 cent. = 1,2 fen., wypada zatem na konia i godzinę przy motorze 10-konnym:

bez ogrzewania	46 fen.
z ogrzewaniem	26 „
„ i wodą	19 „

przy motorze jednokonnym:

bez ogrzewania	86 fen.
z ogrzewaniem	55 „
„ i zasilaniem wodą	32 „

natomiast koszty utrzymania elektromotorów w ruchu wynoszą w Berlinie na konia i godzinę:

przy motorze 10-konnym	20 fen.
„ „ 1 „ „	25 „

Widzimy że różnica kosztu jest tem większa, czem mniejsze porównujemy motory, te zaś głównie zastosowanie w drobnym przemysle znaleźć mogą. System *Poppa* nie nadaje się zatem i z tego względu dla podobnych celów, zwłaszcza, że przytoczone wyżej ceny dla motorów powietrznych nie mieszczą w sobie wcale kosztów ogrzewania i zasilania wodą. Nawiasem wspomnę, by raz jeszcze zwrócić uwagę, o ile różnorodność zastosowania wpływa na udogodnienie warunków, iż w Berlinie konsumenci, którzy się zobowiązują w razie jeżeli tego zajdzie potrzeba nie korzystać z prądu dla

poruszania motorów w czasie od 15 października do 15 marca w godzinach między $4\frac{1}{2}$ — $7\frac{1}{2}$, korzystają ze specjalnego rabatu, dochodzącego do $7\frac{1}{2}\%$.

Podnoszone zalety motorów powietrznych, jak łatwość obsługi i bezpieczeństwo, równoważą w zupełności ich wady: mały współczynnik pożyteczności działania oraz ogrzewanie. Przez ogrzewanie powietrza podnieść wprawdzie można sprawność motoru, lecz okupić to trzeba licznymi niedogodnościami. Po pierwsze ogrzewanie kosztuje, następnie jest o tyle krokiem w tył, że oznacza pewną decentralizację. Zasada centralizacji polega między innymi na tem, by z miasta usunąć możliwie wszelkie ogniska i skoncentrować je w jednym miejscu. Przy systemie *Poppa* ilość ognisk się powiększa. Potrzebne są one przede wszystkim na stacji centralnej, zarówno, jak i na stacji elektrycznej, a oprócz tego przy każdym motorze, czego nie potrzeba przy motorach elektrycznych. Zwolennicy systemu *Poppa*, uznając niezaprzeczoną jego niższość pod względem zużytkowania pierwotnego źródła siły w porównaniu z przesyłką siły za pomocą elektryczności, ubolewają nad tem, iż nawet między ludźmi fachowymi zakorzenił się zwyczaj rozbiegania kwestyi przesyłania siły wyłącznie lub też zbyt jednostronnie jedynie ze względu na współczynnik pożytecznego działania, jak gdyby żywotność i racjonalność danego systemu od niego tylko zależała. Tak np. utrzymuje *Riedler*, iż chodzić może tylko o to, czy ściśnione powietrze można, korzystając ze wszystkich stojących do rozporządzenia technicznych udogodnień, produkować i rozprowadzać po mieście takim kosztem, by używaniem być mogło do rozmaitych celów z korzyścią zarówno dla dostawcy, jak i dla odbiorcy, i powiada, że w rozstrzygnięciu tego pytania współczynnik pożytecznego działania gra wprawdzie ważną, lecz nie decydującą rolę i że należy mieć na uwadze wiele innych jeszcze względów. Dajmy na to, iż chodzi tu jeszcze o różnorodność zastosowań po za najgłówniejszem, t. j. dostarczaniu siły poruszającej. Oczywiście jest rzeczą, że budowa stacji, a zwłaszcza układanie długiej sieci kosztownych rur jedynie tylko dla dostarczania siły poruszającej drobnym przemysłowcom i rzemieślnikom rozrzuconym po mieście opłacić się nie może; rozumiał to p. *Popp* i dla tego pragnął też wytwarzaną na stacji centralnej energię zamieniać w światło, myśląc o poruszaniu maszyn dynamoelektrycznych. Początkową jego ideę, tyczącą się samego projektu znajdujemy w niemieckim patencie N. 47546, podług którego w każdym domu ustawioną być miała dynamomaszyna, poruszana motorem powietrznym. Przy podobnych warunkach światło elektryczne nigdy by się bardzo rozpowszechnić nie mogło, nawet w tak bogatym, jak Paryż, mieście. P. *Popp* spostrzegł to niebawem i zaczął budować w Paryżu stacje centralne, w których ustawiono większe motory powietrzne i dynamomaszyny dla oświetlenia elektrycznością, większych grup domów i ulic. Motory do oświetlenia elektrycznego stanowią przeszło połowę ustawionych w ogóle motorów.

Według sprawozdania „Campagne Parisienne de l'air comprimé, system *Victor Popp*” — w dniu 1 czerwca 1889 r. do sieci rur, mającej wówczas 55 km długości przyłączonych było 401 motorów o ogólnej sprawności 1852 koni parowych; motory te od $\frac{4}{12}$ — 50 koni parowych służyły do różnych celów począwszy od maszyny do szycia, aż do prasy rotacyjnej gazety „Petit Journal”; 9 abonentów korzystało ze ściśnionego powietrza dla ochładzania, konsumując 485 koni parowych, między nimi morga paryska i zakład konserwowania ryb, serów etc. w nowej Bourse de Commerce; 2438 koni par. zużywano dla oświetlenia elektrycznego, nie ulega zatem wątpliwości, że oświetlenie elektryczne odgrywa znaczną rolę w dochodach Towarzystwa i przyczynia się do jego zyskowności i z drugiej strony jasnym jest jednak, że podobna decentralizacja wytwarzania elektryczności i to w dodatku za pomocą niezbyt ekonomicznie działających motorów nie jest racjonalną. Potwierdza to w zupełności przykład zaczerpnięty z N. 349 pisma „l'Electricien” wychodzącego w Paryżu. Niedaleko bulwaru Magdaleny istnieje duży zakład, w którym pali się codziennie przez $4\frac{1}{2}$ godziny 50 lamp łukowych od 5 — 7 amperów i 250 lamp żarowych po 16 św. norm. Prądu dostarcza dynamomaszyna poruszana motorem powietrznym. Koszt powyższego oświetlenia wynosi 2000 fr. tygodniowo, czyli za wieczór 285,6 fr. Podług taryfy miasta

Paryża dla stacji centralnych elektrycznych (1,5 fr. za kilometr na godzinę), za oświetlenie powyższe płacić by należało za wieczór 202,50 fr., czyli że w skutek stosowania ściśnionego powietrza oświetlenie to wypada o 41% drożej. Jeszcze mniej korzystnie wypadłoby porównanie z cenami berlińskimi, gdzie za kilometr i godzinę płaci się 66,05 fen. = 83 centimów i gdzie zatem oświetlenie podobne kosztowałoby na wieczór 112 fr., czyli że oświetlenie systemu *Poppa* kosztuje 2,5 razy więcej. To też przy obecnym stanie techniki nie przyjdzie nikomu na myśl w ten sposób wytwarzać elektryczność dla potrzeb wielkiego miasta. Należy wtedy raczej zaprojektować przede wszystkim sieć przewodników, odpowiadającą potrzebom światła pojedynczych ulic. Do sieci tej w odpowiednich punktach doprowadza się prąd elektryczny przewodnikami wychodzącymi z centralnych punktów, w których wytwarzaną by była elektryczność wprost za pomocą maszyn parowych, lub też siłą sprowadzaną z jednej głównej stacji, leżącej np. po za obrębem miasta, lecz jeżeli mieć tam można tanie bardzo źródło siły np. wodę. Słowem — pomysł wytwarzania ściśnionego powietrza, jako pośredniego ogniwa dla przejścia od energii mechanicznej do światła elektrycznego, uważać można za stanowczo chybiony.

Nie lepiej jest też z innem jeszcze, jedynem, systemowi *Poppa* tylko właściwem zastosowaniem ściśnionego powietrza do wytwarzania zimnego powietrza.

Wspomniałem już, że powietrze rozszerzając się ulega ochłodzeniu. Stosownie do stopnia uprzedniego ogrzewania powietrze opuszczające maszynę może mieć temperaturę wyższą lub niższą od zera.

Zimne powietrze użytem być może do ochładzania lub wentylacji.

Ta wychwalana strona systemu *Poppa* konkurować musi i w zwykłym gospodarstwie z lodem naturalnym, a w przemyśle z maszynami oziębiającymi.

Zastosowanie bezpośrednie ściśnionego powietrza do wentylacji musi być uważane za wykluczone zupełnie, z powodu wysokiej ceny.

Jako zaletę motorów powietrznych podnoszą jeszcze, że przyczyniają się jeszcze one do poprawienia powietrza w pokoju, w skutek czego stan zdrowotny rzemieślników poprawić się może. Tymczasem rzemieślnik ten mógłby w każdym razie mieć dobre powietrze w pokoju, gdyby dbał tylko o dostateczne przewietrzanie; nie robi jednak tego, gdyż wtedy więcej wydawać by musiał na opał. Natomiast ów piecyk do ogrzewania powietrza stanowi bezwątpienia podczas lata plagę, od jakiej z pewnością każdy rzemieślnik wolałby być wolnym. W browarach i tym podobnych zakładach daleko taniej wypada stosowanie maszyn oziębiających, potrzebna zaś w gospodarstwie domowym ilość lodu kosztuje dziennie około 10 kop., w obec czego maszyny *Poppa* z trudnością rywalizowałyby mogły. W ogóle ponieważ siła poruszająca nie jest jedyną postacią energii, potrzebną w wielkich miastach, powiedzieć można, iż dla każdego miasta idealnym sposobem wytwarzania i rozsyłania energii będzie zawsze ten, który pozwoli na bezpośrednią jej zamianę na postaci najbardziej potrzebne; temi zaś są: światło, siła poruszająca i ciepło. Ściśnione powietrze na światło wprost zamienić się nie da, siłę dostarcza w warunkach niezbyt korzystnych, ciepło zaś otrzymać można przy dużym nakładzie opału, wtedy jednak powietrze ściśnione jest zupełnie zbyteczne.

W obec faktów powyższych dziwnem się doprawdy wydaje, dla czego jednak w Paryżu system *Poppa* dość rozległe znalazł zastosowanie. Oto poprostu dla tego, że Paryż nie posiadał dobrej elektrycznej stacji centralnej. Gdy w r. 1878 *Jablóczkow* wystąpił ze swojami świecami w Paryżu zawładnięto jego systemem — tak olśniewający był widok nowości — i zastosowano go na wielką skalę, nie podając krytyce. Gdy się przekonano następnie, że oświetlenie za pomocą *Jablóczkova* nie było w stanie odpowiedzieć ani jakością, ani kosztem słusznie stawianym wymaganiom, zachwyt dla oświetlenia elektrycznego przeszedł w obojętność. W skutek tego przedsięwzięcia oświetlenia elektrycznego w wyższym stylu nie mogły dojść do skutku, tak że paryskie towarzystwa oświetlenia elektrycznego nie wykonały nic,

co by się równać mogło ze wspianiem urzędzeniami tego rodzaju w innych miastach.

Potrzebę jednak dobrego oświetlenia odczuwano naturalnie w Paryżu również, a nawet więcej jeszcze, niż w innych miastach. Pojawienie się ściśniętego powietrza dla przesyłania, jakkolwiek drogim kosztem, siły, czyniło zadość tej potrzebie i powstał cały szereg instalacji z motorami, poruszającymi ściśniętym powietrzem, konsumujących przeszło połowę wytwarzanej energii.

Drugim warunkiem przyjaznym była łatwość ułożenia w Paryżu rur bez naruszenia bruków. W innych miastach nietylko koszty ułożenia sieci rur, trudność ich uszczelniania oraz reparacji byłyby większe, lecz przedewszystkiem zarząd musiałby sobie postawić pytanie, czy właściwości i zalety systemu *Poppa* zasługują na to, by dla niego powiększyć, i tak już liczny szereg rur, leżących pod ulicami.

Trzecią wreszcie sprzyjającą okolicznością były nadzwyczaj dogodne warunki stawiane ze strony miasta.

W ciągu ubiegłego roku, w skutek silnej bardzo agitacji p. *Poppa*, wiele miast niemieckich zajmowało się kwestyą zaprowadzenia na wzór Paryża stacji systemu *Poppa*. Wszędzie jednak prawie, pomimo gotowości wielu finansistów do utworzenia na ten cel konsorcjum, komisye złożone z ludzi fachowych oświadczyły się przeciw metodzie ściśniętego powietrza, które nie jest w stanie wytrzymać porównania z metodą wytwarzania energii w postaci elektryczności.

Tak np. zarząd Hamburga wydelegował komisję do Paryża dla zbadania urządzeń p. *Poppa*, opinia jej jednak wypadła tak niekorzystnie, iż zaniechano zupełnie samego projektu; również Hanower i Reichenberg odrzuciły projekt wybudowania stacji dla ściśniętego powietrza, pomimo daleko sięgających obietnic i gwarancji p. *Poppa*. Towarzystwo kredytowe w Wiedniu studyowało także kwestyę, o ile przedsiębiorstwo na wzór paryskiego opłacić się może, doszło jednak do wniosku, iż powodzenie zakładu w Paryżu jedynie specjalnym warunkom miejscowym przypisać należy i że nie jest ono bynajmniej rękojmią powodzenia podobnych przedsięwzięć w innych miastach. Dotąd w Niemczech jedynie Offenbach i Rixdorf pod Berlinem zdecydowały się na budowę stacji wytwarzających ściśnione powietrze; cena za metr sześć. powietrza wynosić ma 1,2 fen., czyli przy 10-0 konnym motorze na konia i godzinę:

bez ogrzewania. 41,1 fen.

z ogrzewaniem do 170° . . . 26,5 „

Nie przytaczam tu już wszystkich racji, które dla oświetlenia elektrycznego nakazują wprost budowę stacji centralnych elektrycznych, zamiast wytwarzania ściśniętego powietrza, któreby następnie dopiero poruszało mnóstwo drobnych motorów i dynamoszyn, — racje te są bowiem zbyt jasne.

Przechodzę wprost do przesyłania siły dla celów przemysłowych. Chodzi rzeczywiście nietylko o współczynnik pożytecznego działania, choć i ten, jak już wspomniałem, jest przy elektrycznej przesyłce siły wyższy, niż przy pneumatycznej, lecz o samą istotę i podatność do różnych celów samych motorów. W ogóle motory, któreby powszechnie zastosowanie znaleźć mogły, powinny odpowiadać następującym warunkom:

- 1) możliwość ustawienia w dowolnem miejscu, w miejscach zamieszkałych pod nimi i nad nimi;
- 2) nie wymagać pozwolenia władzy na ustawianie;
- 3) bezpieczeństwo oraz możliwość i pewność puszczenia ich w każdej chwili w ruch;
- 4) zajmować małą przestrzeń;
- 5) mieć prostą budowę i sposób działania;
- 6) nie wymagać obsługi, nie być uciążliwym dla sąsiedztwa turkotem, sadzami, zapachem i t. p.;
- 7) być tanim.

We wszystkich tych punktach motor elektryczny przewyższa pneumatyczny, lub jest mu równym, tak że jest w ogóle ideałem motoru.

Elektromotor posiada wysoką zdolność samoregulacji, jest w stanie znieść nadzwyczaj duże przeciążenia, jeżeli tylko nie trwa ono zbyt długo, jest niezrównany pod względem prostoty budowy, montażu i dozoru, nie posiada żadnych

skomplikowanych mechanizmów dla zamiany ruchu prostoliniowego na żądany zwykle ruch obrotowy, jak to ma miejsce przy wszystkich prawie innych motorach, lecz ruch jego jest wprost obrotowy, bieg jego zatem jest zupełnie cichy i równy. Posiada jedną tylko część ruchomą, w skutek czego smarowanie ograniczone jest do dwóch tylko łożysk; zajmuje przestrzeń tak małą, że np. elektromotor o sile 100 koni parowych nie potrzebuje więcej nad 1,5 m³. W skutek prostej nadzwyczaj budowy swojej jest nadzwyczaj tani: elektromotor o sile jednego konia kosztuje 500 — 600 fr., podczas gdy np. motor gazowy o tejże sile kosztuje 2500 fr.

Systemowi *Poppa* nie można nawet wróżyć radykalnych zmian i ulepszeń, tak że wyższość elektrycznej przesyłki siły coraz jaskrawiej występować będzie. W Ameryce, gdzie wiele już istnieje elektrycznych stacji centralnych, system powietrzny nigdzie nie znalazł zastosowania, podczas gdy przesyłanie siły za pomocą elektryczności weszło już w użycie we wszystkich gałęziach przemysłu i coraz więcej zyskuje rozpowszechnienia i znaczenia. Wspomnieć tylko trzeba, jak wielkie ma znaczenie elektromotor w Ameryce w zastosowaniu do kolei miejskich i że motor powietrzny na tem pełnem przyszłości polu nigdy do konkurencji wystąpić nie będzie w stanie. Tak więc światło i siłę poruszającą dostarczyć może bezpośrednio prąd elektryczny doprowadzony ze stacji centralnej w stanie — że się tak wyrażę — zupełnie gotowym, podczas gdy ściśnione powietrze w obydwóch wypadkach wymaga bądź to zmiany na inną postać energii, bądź też niejako uzupełnienia w formie ogrzewania; jedno i drugie jest dla konsumenta rzeczą przykrą i uciążliwą. Pod powyższymi względami elektryczność daje się już prędzej porównać z gazem, posiadającym pewną wyższość, mianowicie większą tanią, lecz zarazem i niektóre, znane dostatecznie wady, które umożliwiają elektryczności skuteczną z nim rywalizację. Obecnie jednak gaz jest jeszcze najpowszechniejszym sposobem przesyłania energii i to we wszystkich trzech przytoczonych postaciach; co prawda ogrzewanie gazowe ma zastosowanie nadzwyczaj małe, wypada bowiem zbyt kosztownie. Elektryczność również nie nadaje się jeszcze do praktycznego wytwarzania ciepła, jakkolwiek pod względem teoretycznym jest najwłaściwszą po temu formą energii, zamienia się bowiem w ciepło bez straty t. j. daje 100%. Zastosowanie jednak w tym kierunku znajduje bardzo małe jak np. do gotowania wody, grzania nożyczek fryzjerskich i t. p., do ogrzewania jednak jest zbyt kosztowną. Przyczyna leży w tem, iż dotychczas elektryczność wytwarzana bywa za pośrednictwem maszyn parowych, te zaś wydają nie więcej, jak około 8% energii nagromadzonej w węglu, który wprost wszak używać można do ogrzewania. Wszelkie usiłowania ulepszeń powinny zatem mieć na celu udoskonalenie motorów wielkich lub też umożliwienie korzystnej bezpośredniej zamiany ciepła w elektryczność. Dotychczas istniejące termostosy mają współczynnik pożytecznego działania wynoszący ledwo 1,3%. Na podstawie obliczeń i porównań ze wszelkimi istniejącymi systemami utrzymywać można, że jeżeli uda się przy bezpośredniej zamianie ciepła na elektryczność dojść do 20%, wtedy panowanie maszyn parowych i zakładów gazowych skończyłoby się zupełnie. Gdyby dojść można było do 90%, wtedy i dzisiejsze piece wyrzucić by można było z mieszkań naszych i urządzać ogrzewanie elektryczne.

Za pomocą elektryczności zatem zagadnienie przesyłania i rozprowadzania energii może być rozwiązane w formie najogólniejszej i najidealniejszej. Być może, że jesteśmy od chwili tej bardzo oddaleni, że jednak zagadnienie termoelektryczności nie należy do rzędu kwadratury koła i trójkąty kąt. Światło więc kroczyć może po drodze, jak nam wskazuje nowoczesna nauka, nie lękając się problematycznej wartości ulepszeniami przestarzałych systemów.

Tak się przedstawia kwestya przesyłania energii w miastach, gdzie chodzi o rozsyłanie jej z jednego punktu do mnóstwa innych punktów, rozrzuconych po całym mieście.

Podobnie ma się rzecz, gdy chodzi o przesyłanie siły pomiędzy dwoma tylko punktami t. j. z jednego punktu do drugiego, z którego dopiero powstać ma rozdrabnianie siły. Podobne wypadki zająć mogą tylko, gdy chodzi o wyzyskanie naturalnego źródła siły, mianowicie spadku wody, siła

pary bowiem może być przesyłana nawet za pomocą elektryczności, tylko w pewnych granicach, po za niemi korzystniej zawsze będzie postawić lokalną maszynę parową.

Do przenoszenia siły wody na znaczne odległości używano dotąd przeważnie elektryczności. Ze spadku Niagary zużytkowano dotychczas 15 000 koni parowych, z których Buffalo, odległe o 32 km zużywa 10 000, płacąc rocznie 76,5 franka = 61 M. za 1 k. p.

Szwajcarya posiadała w końcu 1889 r. 24 transmisye elektryczne siły. Przenoszono różne ilości siły od 2-ch do 280 koni parowych; najmniejsza odległość wynosiła 0,05, największa 10 km. Ogólna sprawność wszystkich motorów wynosi około 2500 koni par.

Opisana w swoim czasie w Przeglądzie Technicznym przez prof. *Hołowińskiego* instalacja między Kriegsstattemem i Solurą przy odległości 8 km oddaje 75 — 80% zużytej siły. W papierni w Steyrermühle osiągnięto nawet 80,4%. Podobne urządzenia posiadają jeszcze w Austrii Innsbruck i Weissenbach.

Na wystawie tegorocznej w Frankfurcie nad Menem wykonaną będzie przez firmy Oerlikon i Allgemeine Elektrizitäts-Gesellschaft przesyłka 300 koni par. na odległość 175 km z Lauffen do Frankfurtu za pomocą drutu o 5 mm średnicy.

Powaga obydwóch firm i robione już w tym celu doświadczenia i próby nie pozwalają wątpić o udatnem wykonaniu tego planu.

Obliczenie kosztów urządzenia oraz eksploatacyi rozmaitych sposobów przesyłania siły na odległość między dwoma punktami, napotykanie często w rozmaitych pismach technicznych, różnią się nieraz bardzo między sobą, gdyż rozmaite do nich użyte są podstawy. Ze wszystkich jednak wynika, iż przenoszenie siły wody na małą odległość za pomocą elektryczności opłacić się nie może z powodu wysokiej stosunkowo ceny dynamomaszyn; najekonomiczniejszą jest wtedy przesyłka za pomocą pasów i lin drucianych. Dla wielkich odległości pasów użyć nie można wcale, liny druciane zaś wypadają zbyt kosztownie. Zresztą przesyłanie siły za pomocą lin drucianych jakkolwiek także bardzo zwróciło na siebie uwagę w początkach istnienia, ograniczonem jest dzisiaj do niewielu, samych przez się wprawdzie dość wspaniałych urządzeń; powodem tego są niektóre poważne wady: liny druciane podlegają bardzo szkodliwym wpływom atmosfery, zwłaszcza mrozu, a niespodziane przerwanie się liny wywołuje przerwę ruchu, która przy dzisiejszym stanie przemysłu powinna być wykluczoną zupełnie.

Przy większych odległościach np. wyżej 1000 m najkorzystniejszym jest przesyłanie siły za pomocą elektryczności, tem korzystniejsze, czem większą ilość siły przesłać wypada.

Trudno jest powiedzieć, iż przesyłanie siły kosztuje przy tym systemie tyle, a przy tym tyle, wzajemny jednak stosunek przy równych zresztą warunkach przedstawia się jak następuje:

Przy przesyłaniu 10 koni parowych na odległość 1000 m najtańszym sposobem są liny druciane,

system elektryczny jest	1,25	razy droższy
„ hydrauliczny . .	1,64	„
„ pneumatyczny. .	1,64	„

przy przesyłaniu 50 koni par. na odległość 1000 m najtańszymi są również liny druciane,

system hydrauliczny jest	1,39	razy droższy
„ elektryczny . . .	1,53	„
„ pneumatyczny. .	1,70	„

przy przesyłaniu 10 koni par. na 500 m najtańszym jest system elektryczny,

system pneumatyczny jest	1,77	razy droższy
„ linowy	1,78	„
„ hydrauliczny . . .	2	„

przy przesyłaniu 50 koni par. na 5000 m najtańszym jest również system elektryczny,

system linowy jest . . .	1,12	razy droższy
„ pneumatyczny. . .	1,26	„
„ hydrauliczny. . .	1,30	„

We wszystkich przytoczonych wypadkach system pneumatyczny jest droższy od elektrycznego.

Wyższość systemu elektrycznego nad pneumatycznym wykazać jeszcze można, przeprowadzając pewną między nimi analogię. Tu powietrze zostaje zgęszczone, rozpraszane przez rury i użyte następnie przez rozszerzanie do zamiany w inną postać energii; analogicznie za pomocą dynamomaszyn zgęszczamy niejako elektryczność, rozpraszamy ją przez druty i na miejscu zużytkowania zamieniamy w inną formę energii, czemu towarzyszy spadek ciśnienia.

Reasumując co powiedziano wyżej utrzymywać można iż:

1) Zgęszczaniu elektryczności mniejsza towarzyszy strata, niż zgęszczaniu powietrza.

2) Maszyny do zgęszczania powietrza nie nadają się już do zasadniczego ulepszenia. Przy elektryczności oczekiwać można prędzej czy później takiego sposobu zgęszczania, za pomocą którego wyzyskać będzie można wprost energię nagromadzoną w węglu.

3) Maszyny do zgęszczania elektryczności mniej zajmują miejsca i łatwiejsze są do obsługi, niż maszyny do zgęszczania powietrza.

4) Zgęszczanie elektryczności można posunąć stosunkowo o wiele dalej, niż zgęszczanie powietrza.

5) Możliwem jest w skutek tego przesyłanie elektryczności na odległości większe, niż to ma miejsce przy ściśnionem powietrzu.

6) Pociąga to za sobą niższy koszt przewodników, podczas gdy rury dla ściśnionego powietrza są tem droższe, czem ciśnienie jest wyższe.

7) Przy wyższem ciśnieniu elektryczności strata w przewodnikach jest tem mniejszą, podczas gdy w skutek nie szczelności w rurach strata ściśnionego powietrza wzrasta z jego ciśnieniem.

8) Przewodniki elektryczne łatwiej jest ułożyć i mniej zajmują miejsca niż rury. Jeden drut przeprowadzony być może w całości przez każde zgięcie, kąt i t. p., rury muszą w tych razach być sztukowane.

9) Elektryczność wprost zamienić można na każdą inną postać energii, ściśnione powietrze tylko na siłę poruszającą. Wytwarzanie zimnego powietrza zbyt małą ma doniosłość praktyczną.

10) Motor elektryczny wszędzie może być ustawiony i zastosowany do wszelkich potrzeb.

11) Zastosowanie ściśnionego powietrza do oświetlenia elektrycznego nie jest ekonomiczne ze względu na kilkakrotną przemianę energii i konkurować nie może z czysto elektrycznym systemem.

12) Mając stacyę centralną elektryczną, można się obejść bez pneumatycznej, naodwrot zaś nie.

Jeżeli pomimo niezaprzeczonej niższości systemu ściśnionego powietrza, p. *Popp* zdołał za pomocą reklamy ów stary system wynieść do godności nowego wynalazku, stało się to nie tylko dzięki wymienionym specjalnym warunkom paryskim, lecz także dzięki konserwatyzmowi starszych zwłaszcza techników, którzy nie znając elektrotechniki, z instynktowną przed nią obawą trzymają się uparczywie starej techniki i w systemie pneumatycznym widzą coś równego, a nawet wyższego nad system elektryczny; czynią to tem chętniej, iż system pneumatyczny nie przedstawia dla fabrykacyi maszyn żadnych prawie trudności, a pozwala chwilowo stanąć w rzędzie pionierów na polu technicznym.

Jest to dość łatwo zrozumiałe zjawisko psychologiczne, na które jedynem lekarstwem jest — czas.

ROBOTY TECHNICZNE

PRZY PRZEPROWADZANIU KULTURY TORFOWEJ.

NAPISAL

Inż. Jan Blauth.

Przy przeprowadzaniu kultury torfowej potrzebną jest pomoc techniczna, jednak technik bez znajomości głównych podstaw kultury nie może do przeprowadzenia jej przystępować.

W Niemczech wyrobiła się pod tym względem osobna fachowa praktyka, oparta przeważnie na wiadomościach z agronomii i prawidłach praktycznych, uzasadnionych na starannie zbieranych spostrzeżeniach i badaniach naukowych.

Metoda *Rimpiana*, szczególnie dla nizinnych torfów, używaną jest powszechnie.

Czysto technicznie torfowiska traktować nie można bez doznania znacznych zawodów, potrzebną jest dokładna znajomość jego fizycznych i chemicznych właściwości, ważnych w każdym szczegółowym wypadku dla uprawy i nawet dla technicznych robót przy kulturze.

Z powyższego powodu starałem się zebrać dane, które technikowi posłużyć mogą jako wskazówki, w jaki sposób winien przeprowadzić kulturę, aby odpowiadała miejscowym warunkom i właściwościom torfowiska.

Wstępne badania i staranne zbieranie odpowiednich danych stanowią zawsze o skuteczności i trwaniu, nieraz o opłacalności kultury.

O ogólnych właściwościach ziem torfowych znajdzie czytelnik dane w artykułach moich umieszczonych w Czasopiśmie Technicznym z 1889 r., oraz w Hodowcu i Rolniku i Gazecie Rolniczej z r. 1889, 90 i bieżącego.

Najważniejszą własnością ziem torfowych jest własność pochłaniania znacznej ilości wody, — własność ta polega na budowie torfu złożonej z masy naczyń włoskowatych.

W skutek tego torfowisko mimo wycięcia głębokiego rowu osuszającego posiada znaczną wilgoć, wysycha bardzo powoli i tracąc wodę, która stanowiła jego największy składnik, zsyca się znacznie.

Profesor dr. Kleuze zrobił doświadczenie z kapilarnością suchego torfu i przekonał się, że dziennie podchodzi woda w torfie na 4 mm, podczas gdy w glinie na 21 mm, w piasku na 39 mm. W torfie potrzeba było 122 dni aby woda osiągnęła 0,48 m wysokości, w glinie dosięgała woda kapilarnie znacznie wyżej ale też i po dłuższym czasie niż w piasku, w którym po krótkim czasie szybkiego podchodzenia podszła bardzo nisko.

Z tych powodów piętrzenie wody w kanałach w torfie osuszonym nie jest szkodliwym, gdyż woda ta nasycza najbliższy torf, a potem powoli udziela się dalej.

Możność piętrzenia wody w lecie w rowach decyduje zawsze o możliwości kultury i potrzebie płytszego lub głębszego osuszenia.

Zatrzymywanie się wilgoci w torfowisku wyżynnym jest większe niż w nizinnym, dla tego wycinanie głębokich kanałów w torfach wyżynnych nie jest wcale szkodliwym, zatrzymują one długo wilgoć z wody opadowej pochodzącą i nie oddają jej rowom łatwo.

Obok kanałów wyciętych na 6 do 8 m głębokości, w Gifhorn od brzegu w oddaleniu kilkudziesięciu metrów znajdował się stan wody zaskórnej od 0,3 do 0,6 m głęboko pod terenem.

Na Hellwegermoor, obok rowu na 5 m głębokiego, w oddaleniu 100, 200, 300, 500 i 800 m od rowu, znajdował się stan zaskórnej wody na głębokości 47, 43, 40, 31 i 21 cm, jest to wyżynne torfowisko osuszone od 50 lat.

Dla oznaczenia chyżości spływania wody zaskórnej do rowu, która naturalnie zależy od spadku gruntu i jego fizycznych właściwości, mamy mało doświadczeń.

Pojęcie jednak można sobie wyrobić o chyżości wody zaskórnej z doświadczenia, jakie zrobił Hess w Hanowerze nad rzeką Aller. Najwyższy stan wody w gruncie obok

rzeki okazywał się po wzniesieniu się najwyższej wody w korycie w odległości

od 47 do 140 m po 5 dniach

351 m „ 17 „

468 „ „ 19 „

548 „ „ 21 „

Z czego wypada chyżość podchodzenia wody wysokiego stanu na dzień od 10 do 28 m oddalenia od brzegu.

W nizinnych torfowiskach już po roku lub dwóch kanały osuszające głęboko obsuszają torf, w skutek zwietrzenia powolniej postępującego niż osuszenie nie odkwasza się, do czego obecność wilgoci jest koniecznie potrzebną i w skutek tego staje się nieurodzajnym.

Jeżeli torfowisko nizinne ma być zaraz pokrywane innym materiałem, to go nie można głęboko osuszyć, ale równocześnie z powolnym zwietrzeniem należy pogłębiać osuszenie, co powoduje powolne i jednostajne osiadanie się torfu.

Własność zatrzymywania wilgoci i osiadania się w różnych torfowiskach jest różną i zależy od większej lub mniejszej zawartości mineralnych części i od struktury torfowiska lżejszej lub gęstszej.

Celem wyrobienia sobie zupełnie dokładnego pojęcia o właściwościach torfowiska, potrzeba w każdej jego części przeprowadzić jak najgłębszej sondy a z próbkami torfu robić jak najobszerniejsze doświadczenia.

Do sondowania torfowisk polecają świder systemu *Graefa* — lekki i łatwy do obsługi. Ma on jednak zdaniem moim tę wadę, że daje małe próby torfu. Używają również do przekonania się o głębokości torfu zwykłej tyki wciskanej grunt aż do podglebia i następnie za pomocą dźwigni podnoszonej.

Z próbkami dobytymi w różnych głębokościach i miejscach należy przeprowadzić następujące badania:

1) Przekonać się o ciężarze gatunkowym torfu w ziemi.

2) O zawartości wody i części roślinnych.

3) O zmniejszeniu się wagi i objętości po wysuszeniu na wolnym powietrzu.

4) O składzie mechanicznym.

5) O gatunkach roślin tworzących torf.

6) O składzie chemicznym.

Szczególniej przekonać się należy czy się nie znajdują szkodliwe siarkowe połączenia w torfie lub podglebiu.

Pierwszych kilka badań da nam możność osądzić, o ile może się torfowisko osiać po osuszeniu a o ile po nawiezieniu ciężkim materiałem.

Osuszenie torfowisk w ogóle daje się przeprowadzić rowami otwartymi, drenowania nie można wykonywać przed osiadnięciem się zupełnem. Stare osiadłe już torfowiska można korzystnie drenować.

Osuszenie można przeprowadzić;

1) przez rowy prowadzone w bagnie;

2) przez odprowadzenie cudzej przyprływającej wody;

3) przez uzyskanie wolnego odpływu a mianowicie

a) przez obniżenie stanu wody w sąsiednim naturalnym odpływie, b) usunięcie przeszkód, c) wycięcie równoległego kanału;

4) przez sztuczne czerpanie wody.

Spad rowów osuszających przez bagno torfowe prowadzonych powinien być jak najmniejszy. Głębokość jest zwykłą z góry oznaczoną — zmianę profilu można przeprowadzić jedynie przez zmianę szerokości.

Do obliczania przekroju poprzecznego używa się wzoru

Kuttera

$$v = c \sqrt{RJ},$$

w którym

$$R = \frac{P}{O} \text{ powierzchnia zwilżona przekroju} \\ \text{obwód zwilżony,}$$

$$J = \frac{h}{l} = \text{spadek dna na jedność długości rowu,}$$

$$c = \frac{23 + \frac{1}{n} + \frac{0,00155}{J}}{1 + \left(23 + \frac{0,00155}{J}\right) \frac{n}{\sqrt{R}}},$$

gdzie $n = 0,030$.

Głębokość rowów powinna być znaczną, bo wtedy i roślinność na dnie głębokiem nie rozwija się tak bujnie i szybko. Z doświadczeń praktycznych okazuje się, że profil rowów osuszających wystarczy jeżeli odprowadza połowę wody opadowej największego opadu w miesiącu w tymże czasie.

Rowy powinny odprowadzać tak wodę, aby w jesieni zwierciadło jej stało około 60 cm niżej terenu a w lecie około 80 cm.

Jeżeli w zimie woda stoi 0,3 m pod powierzchnią gruntu do 15 marca, na wiosnę powinien jej stan obniżyć się do 0,75 m poniżej terenu czyli o 45 cm — do 1 maja — zatem na 45 dni odpłynąć powinno po 1 cm dziennie, do tego przybywa woda opadowa, która średnio miesięcznie wypada naprzykład we Lwowie 5,0 cm. Parowanie w czasie zimowym i wiosennym jest małe, dla tego w obliczeniu nie uwzględnia go się wcale. Pochłanianie wody przez ziemię wynosi $\frac{2}{3}$ części wody opadowej przez 3 miesiące zimowe, zatem $\frac{2}{3} \times 3 \times 5,0 = 10,0$ cm, a to ma być w ciągu miesiąca odprowadzonem, czyli dziennie 0,33 cm, zatem w całości musi być odprowadzonem 1,33 cm dziennie.

Wszystkie te obliczenia odnoszą się do rowów, które mają odprowadzać wodę z pewnej przestrzeni torfowiska — inne dopływające wody powinny być osobnymi rowami prowadzone, a ich profile winny być odpowiednio obliczone. Rowy boczne prowadzi się do głównego prostopadle, dla łatwego podzielenia przestrzeni i pokrzyżowania drogami.

Roboty ziemne rozpoczyna się od dołu i kopie się rowy z początku do mniejszej głębokości.

Do usunięcia roślinności z dna szerokiego rowów służy łańcuch złożony z kawałków kos, którym włączając w poprzek rowu ścina się roślinność.

Spodziewane osiadanie się gruntu po osuszeniu obliczyć można odpowiednio do grubości i jakości dodanej warstwy torfowiska.

Po zniwelowaniu zabagnionego torfowiska trzeba narysować linie poziome. Po zbadaniu grubości pokładu torfu i głębokości warstwy podglebia trzeba narysować linie poziomo tegoż ostatniego.

Następnie odpowiednio do doświadczenia z próbami oznaczyć można prawdopodobne skurczenie i podług tego naturalnie w przybliżeniu oznaczyć linie poziomu przyszłego kształtu gruntu.

Torfy nizinne osiadają się szybciej i więcej od wyżynnych. Części osuszone swoim ciężarem ugniatają części w wodzie się jeszcze znajdujące.

Oznaczenie prawdopodobnej konfiguracji po osiądnięciu się torfowiska jest wielkiej wagi, gdyż daje nam możność osądzenia do jakiej głębokości należy osuszyć torfowisko i takowe po osiądnięciu się będzie miało wolny odpływ.

Całą niwelację dla porównania obecnego, projektowanego i później przez osuszenie utworzonego gruntu potrzeba związać ze stałymi punktami, które nie zmieniają położenia swojego przez osuszenie torfowiska. Również zaniwelować trzeba wszelkie budowle wodne, szczególnie jeżeli ustawione są w wodzie torf przepływającej lub też czerpią wodę z torfowiska.

Im grubsza jest warstwa torfu i im cięższy jest materiał nawozowy, tem więcej się torf osiada.

W Holandyi zaobserwowano, że torf na 5 do 6 m grubości w ciągu 100 lat osiadł się na 1,0 m, zaś w następnych 100 latach ledwie o 20 cm.

Zestawione badania osiadania się torfu nizinnego dają średnio z licznych szeregu doświadczeń następujące wyniki:

Wielkość osiadania się w metrach.

Zwięzłość torfu	Grubość warstwy torfu w metrach							
	1,0	2,0	3,0	4,0	5,0	6,0	7,0	8,0
zbity	0,15	0,24	—	—	—	—	—	—
mniej zbity . .	0,20	0,32	0,42	0,51	—	—	—	—
dość lekki . .	0,26	0,42	0,56	0,68	0,78	0,87	—	—
lekki	0,35	0,59	0,75	0,92	1,07	1,20	1,30	—
prawie płynny	—	0,80	1,04	1,26	1,46	1,65	1,83	2,00
płynny	—	—	1,65	2,10	2,50	2,85	3,15	3,4

Jeżeli w dolnej części torfowiska wolnego odpływu nie ma dostatecznie głębokiego, należy wyszukać niwelację w którym kierunku i w jakiej odległości odpływ ten za pomocą wykopania rowu głębokiego uzyskać można.

W braku zupełnym spadku, szerokie rowy mogą się przyczyniać do obniżenia stanu wody.

Wykonanie sztucznych odpływów nie opłaca się.

Następnie zbadać należy z jak wielkiego dorzecza i jakie wody spadają na torfowisko. Czy torfowisko utworzyła woda zaskórna — opadowa, czy źródlista, następnie zbadać należy stan wód różny w różnych porach roku.

Znajomość wysokości rocznego opadu wód średnio wziętego z ostatnich lat 10 najmniej, oraz znajomość opadów w pojedynczych miesiącach, jest konieczną potrzebą do oznaczenia głębokości osuszenia i potrzeby wysokiego lub małego letniego piętrzenia wody w rowach.

Po wyrysowaniu prawdopodobnej konfiguracji gruntu, będzie można przekonać się, o ile on będzie później wielką wodą zalewanym i do jakiej wysokości nad terenem, podług tego oznacza się potrzebną ilość mostów oraz ich wzniesienie nad gruntem.

Jeżeli z badań i niwelacji okaże się możebność odprowadzenia wód tworzących torf, bokiem tegoż obszaru bez wpływu na torfowisko, należy z tego korzystać i o ile możności tak odprowadzić wodę, aby jej używać można do nawodniania torfowiska w lecie — zatem o ile możności najwyższymi miejscami.

Przekroje poprzeczne rowów osuszających kulturę oblicza się na razie podług obecnych badań warunków, pozostawiając ich zgłębienie i wykończenie do pory odpowiedniej, po osiądnięciu torfowiska. Na głębokich torfowiskach głębokość osuszenia sięgać winna do 1,5 m.

Głębokie torfy piaskiem nawożone nie mogą być osuszone za głęboko, po zwietrzeniu zatrzymują jeszcze dość wilgoci.

Ilość wody absorbowana i parująca na naturalnem torfowisku jest inną niż na kultywowanym, dla tego też i odpływająca reszta wody rowami osuszającymi będzie różną. Często się zdarza, że po silnym deszczu na kulturze, nieznacznie podnosi się woda w rowach. Nad brzegami rowów nie należy zostawiać darni, gdyż takowa wstrzymuje spływ wody do rowów, a na wiosnę zatrzymująca się woda na niej nie dozwala rozgrzać się szybko gruntowi i ozimina wymarza. Brzegi rowów na kulturach pokrywanych powinny być również pokryte.

Materiał torfowy z rowów wydobyty powinien być drobno pocięty i rozrzucony, grube bryły bowiem długo leżą zmarznięte i niezwiędnięte.

Właściwe równanie powierzchni powinno nastąpić po zupełnem osiądnięciu powierzchni, szczególnie, kiedy ona ma być pokrywana.

Czas do wykonania robót ziemnych najlepszym jest w jesieni, wtedy materiał rozrzucony przemarznie przez zimę. Jeżeli ma się piasek osuszyć odbywać miałkim piaskiem, to 100—150 kg kainitu na morg wystarczy do tego, aby piasek z wiatrem się nie unosił.

Dr. Graul ostrzega jednak aby przy wykonaniu kultury nie śpieszyć się, gdyż można popełnić znaczne błędy, a mianowicie warstwa piasku lub innego materiału przy nierównem osiadaniu się torfowiska może się pokrzywić, przedsięwzięcia chcąc oddać powierzchnię równą, piasek nierówną warstwą i w ten sposób szkodzi ogromnie kulturze. Technik przeprowadzający kulturę powinien zbadać miejscowe warunki i zasięgnąć rady w zbieraniu danych od miejscowych ludzi, szczególnie właściciela torfowiska, który je obserwował już od dłuższego czasu.

Wyrównanie powierzchni torfowej po osuszeniu powinno nastąpić po jego osiądnięciu i nie powinno być oddane w akord, ale wykonane na dnie.

Nie powinno się zobowiązywać do krótkich terminów wykonania roboty technicznej a tem bardziej do składania kar za przekroczenie terminu. Najodpowiedniejszym czasem do wykonania robót ze względu na cenę robotnika jest późna jesień lub wczesna sucha zima, w śnieżystym czasie lub silnym mrozie nie należy robót prowadzić.

W zimie na torfowiskach jest najmniej wody i prócz cienkiej warstwy zewnętrznej nie zamarza torfowisko.

W Dublanach koło Lwowa przez całe lato stoi woda na torfowisku 0,2 — 0,3 m nad powierzchnią gruntu, w zimie roku zeszłego dobywałem torf w tem samym torfowisku na 1 m głęboko, ręcznie łopatami, bez wody.

Stan pierwotny torfowiska przed zaprowadzeniem kultury, wpływa na jej sposób przeprowadzenia. Torfowisko szybko osuszone a dostatecznie zwietrzeniem nieodkwaszone zamienia się na powierzchni w pył nieurodzajny, który odkryty z darni staje się lotnym. Przykładów takich torfowisk mamy bardzo wiele.

Szczególniej cienkie warstwy torfu zamieniają się po osuszeniu w stan taki i należy starać się zadarnić je jak najprędzej, lub wcale z darni nie obnażać.

Torfowisko palone, osuszone, na długo staje się nieurodzajne, tak samo torfowisko orane a niegnojone należy przez czas dłuższy. Wyrównanie grubej warstwy torfowej nie równo się osiadającej, po osuszeniu powinno trwać parę lat, ale w tym czasie trzeba dbać o darni.

Jeżeli wierzchnia warstwa torfowiska jest już ziemiastą, nie można osuszać głęboko.

Jeżeli powierzchnia torfowiska zwietrzała jest grubą warstwą proszku, to takowy pod naciskiem materiału nawozowego ścisła się i wstrzymuje przystęp powietrza do wnętrza torfowiska. Warstwę taką proszku należy zamienić w ziemiastą urodzajną warstwę, pokrywając ją darnią.

Rozkład rowów i ich głębokość zależy od celu kultury. Na polach daje się rowy więcej oddalone, ale znacznie głębsze niż na łąkach. Łąki mogą być — szczególnie, gdy nie mają być piaszczone, osuszone do 50 lub 60 cm. W miarę osiadania należy pogłębiać rowy do projektowanej głębokości.

Odstęp rowów rozdzielających przyjętym jest w systemie *Rimpana* na 28 do 20 m.

Odstęp 20 m jest najmniejszym — działki węższe podczas suszy cierpią znacznie. Im mniejszych rozmiarów rowy dla wód obcych, przepływających torfowisko, tem stronszą może być skarpa, głównym należy dać nachylenie 1:2, dla łatwiejszego koszenia trawy.

Oprócz osuszenia trzeba koniecznie podnoszenia stanu zaskórnej wody, do tego celu nadają się najlepiej upusty drewniane, złożone z jednej ściany z dyli pionowych, zabitych w podglebie. Ściana taka powinna zachodzić głęboko w oba brzegi rowu. W kanałach głównych, szczególnie gdzie chodzi o żeglugę, stawia się mocniejsze i odpowiednie celowi budowle.

Piętrzenie wody w rowach na kulturze, szczególnie na polach, jest niezbędne. Pola niepiaszczone, w których stan wody zaskórnej musi być wyższym, podczas suszy oziębiają się silnie przez parowanie, szczególnie gdy są odkryte, wypadek ten zachodzi zawsze w pierwszych latach, gdy rola nie jest dostatecznie zwietrzała i osiadła. Warstwa wierzchnia niepiaszczonemu gruntu traci dużo wilgoci w czasie suszy do znacznej grubości tak, że zasiane płytko zboże, nie wschodzi i nie kiełkuje wcale.

Osuszenie, szczególnie na wiosnę, powinno być jak najgłębsze, a wtedy grunt torfowy silnie się rozgrzewa.

Projekt techniczny kultury torfowej powinien obejmować studia następujące:

- 1) Położenie torfowiska.
- 2) Odpływ.
- 3) Skład ziemi, układ warstw i struktura tychże.
- 4) Stan wody zaskórnej.
- 5) Konfiguracja i stan obecny.
- 6) Kultura obecna i roślinność.
- 7) Chemiczne analizy warstwy wierzchniej na 20 cm i głębszych.
- 8) Cel projektowanych robót.
- 9) Właściwy projekt osuszenia.
- 10) Projekt sposobów regulacji stanu wód.
- 11) Plantowanie.
- 12) Zasiew.
- 13) Nawozy.
- 14) Koszty na ha.
- 15) Obliczenie opłacalności.

W końcu przytoczę kilka przykładów już wykonanych:

Kultura systemem *Rimpana* w Dannenwald znacznych rozmiarów, w większej części już wykonana od roku 1866. Grubość pokładu torfu rozmaita od 0,2 do 5,0 m.

Całe torfowisko jest głęboko osuszone i już dobrze zwietrzałe na całą grubość, czego dowodzi udawanie się uprawy na warstwach w różnych głębokościach przez eksploatację odkrytych.

Do piaszczenia użyto piasku z sąsiednich pagórków, jednak okazał się on lekkim. Część torfowiska w skutek długiego osuszenia zamieniła się na nieurodzajny pył z wierzchu.

Warstwę tegoż na 1 m grubą zebrano i zużyto z korzyścią na ściółkę, a następnie wzięto pod uprawę.

Uzyskanym w gospodarstwie nawozem gnojono sąsiednie piaski, na które nadawał się z powodu zawartości torfu znakomicie.

W Niemczech rząd stara się o przeprowadzenie kultury wielkich torfowisk, przez zakładanie na tychże kolonij.

Wiadomości które podaję niżej dla przykładu, zebrane są z opisów kolonizacji w Wiesmoor w Ostfriesland.

Zasadniczą myślą rządu w kolonizacji torfowisk, jest dążenie do utworzenia nowych urodzajnych obszarów ziemi, bez względu na oprocentowanie kapitałów wkładowych.

Przeprowadzenie kultury na większych obszarach wymaga najpierw utworzenia taniej i łatwej komunikacji na torfowisku.

W tym celu kopano dawniej jeden lub więcej kanałów spławnych głównych. Obecnie obchodzą się bez kanałów a zakładają koleje, które dają wygodniejszy i tańszy sposób transportu na torfowisko, ponieważ budowa tychże nie natrafia na żadne prawie przeszkody w konfiguracji terenu.

Koleje zawsze stoją do użytku i mniej przerywają ruch poprzeczny jak kanały. Kolej buduje się na nasypie piasku na podglebiu usypanym w wysokości spodziewanej gruntu po osiądnięciu. Kanał główny wykonany w podglebiu piaszczystym, ma lepszą wodę do żeglugi niż w czysto torfowym. Obustronnie kanału zostawia się na razie wąską przestrzeń na jego przypuszczalne rozszerzenie, w razie wzrostu kolonizacji i komunikacji.

Eksploatacja torfu w trasie kanału oddaje się darmo za wybranie kanału, pojedynczym spółkom przedsiębiorców.

Piasek z podglebia wydobyty z kanału, stanowi materiał na drogi.

Po wykonaniu głównych kanałów i dróg, boczne wykonuje się z postępem kolonizacji. Do tych wszystkich robót używa się miejscowej ludności.

Następnie oznacza się wielkość i urządzenie pojedynczych kolonij.

Domy kolonistów powinny stać nad brzegiem kanału głównego.

Oznacza się miejsca na mosty i szluzę i wielkość dotacji na budowę i utrzymanie takowych. Na brzegach większych kanałów przeznacza się pewne przestrzenie na eksploatację torfu, po której pozostała wyrównana powierzchnia służy za łąkę i za miejsce składania namulów czerpanych z dna kanału a do nawożenia przeznaczonych.

Z zasady kolonistami powinni być chłopci, którym w braku kapitału do zakupu kolonii na razie wydzierżawia się takowe. Dopuszcza się najpierw zamożniejszych, aby zawodami nie zrażeni mogli przebyć łatwiej pierwsze lata zagospodarowania.

Rząd reguluje następnie wszelkie stosunki prawne.

W miarę kolonizacji i nabytego doświadczenia zmienia się i poprawia organizację. Urządzenie jednej kolonii wynosi od 5300 do 6500 M., do tego na pierwsze zagospodarowanie się dają 3297 M. Kolonie podzielone są po 10 ha obszaru.

Pierwsze kolonie zakłada się w miejscach przystępnych dla handlu.

Na kilka kolonij jedną przeznacza się większą dla przełożonego gminy, który ma obowiązek dozorować przydzielonych mu kolonistów.

Dla rzemieślników zakłada się mniejsze kolonie tuż koło drogi lub kanału.

Budynki główne powinny się stawiać na nasypie z piasku, sięgającym do podglebia po wybraniu torfu, w tym razie

można użyć do budowy jakiegokolwiek materiału, bez względu na jego ciężar.

Jeżeli się stawia budynki na torfie wprost, to trzeba używać materiałów lekkich do budowy, jako to: drzewa i cegły torfowej.

Mury z cegły torfowej obrzuca się zaprawą wapienną lub też tylko okrywa oszalowaniem obustronnie.

Budynki na podsypie piasku wystają z gruntu znacznie, po jego osadzeniu się.

Na palach nie można fundować, gdyż budynki takowe osiadają się nieregularnie i krzywią się.

Zrobiono szczególne doświadczenie budowlane na torfie a mianowicie:

Na pagórku od 1 do 1,5 m wysokim, nasypnym z suchego torfu, ułożono taflę z cementu i ze siatki drucianej, zrobioną na 10 cm grubości.

Taflę tę obmurowano na 1 m wysokości i w takowe obmurowanie wiano wodę. Płyta pod ciśnieniem wody wciśnięła się tylko 15 cm w głąb torfu — wodę trzymano 4 tygodnie a torf nie był zamoczonym.

Po spuszczeniu wody w dwa tygodnie, napuszczono jej jeszcze raz, a tym razem płyta nie zagłębiła się wcale.

Siatka z prętów stalowych i cementu tworzy w ten sposób znakomity nieprzemakalny ruszt pod budynki na torfie. W jednym z tak fundowanych budynków stała maszyna 10-0 konna przez 3 miesiące.

Przestrzeń na kolonię jedną przeznaczoną wynosi 10 ha. Z przestrzeni tej wypada na 1) drogi, rowy i rynny 1,0 ha, 2) pod budowlę 0,1 ha, 3) pod eksploatację torfu na opał i ściel 0,5 ha, 4) pod ogród 0,2 ha, 5) pod rolę 7,2 ha, 6) pod stałą łąkę 1,0 ha.

Długość przestrzeni prostokątnej przeznaczonej pod kolonię wynosi 800 m a szerokości 125 m. Obustronnie są 2 rowy graniczne o długości 800 m, a szerokości 2,1 m, wzdłuż jednego z tych ma być założona droga.

Oplacalność kultury na większej przestrzeni jak powyższa, obliczono w następującem zestawieniu, które przytaczam dla przykładu.

Wydatki:

1) Osuszenie	172 M.
2) Dwukrotne hakowania	756 "
3) Nawiezenie wapnem 7,4 ha po 3000 kg.	444 "
4) Gaszenie i rozrzucanie wapna	148 "
5) 150 000 kg namulów z kanału na łąki	300 "
6) Rozrzucenie	10 "
7) 8000 kg namulów sprowadzonych na pola	16 "
Razem	1846 M.

Na ha = 220 M.

8) Nawozy 11 500 kg kainitu po 3,2 M.	368 M.
9) " 6 000 kg zuzla po 5,0 M.	300 "
10) " 2 200 kg saletry chilijskiej po 2,0 M.	440 "
Razem	1108 M.

Na ha = 132 M.

11) Zakupno nasienia na zasiew razem	443 M.
--	--------

Na ha = 40 M.

Wydatki więc razem wynoszą:

$$1846 + 1108 + 443 \text{ M.} = 3297 \text{ M.}$$

Są to wydatki pierwszej uprawy.

Roczne stałe koszty wynoszą:

1) Nawozy sztuczne	577 M.
2) Zasiew	248 "
3) Służba	130 "
4) Utrzymanie kolonistów	934 "
5) Żywnienie bydła	1056 "
6) 4% od kapitału włożonego w bydło i sprzęty z kosztami utrzymania	90 "
7) Asekuracja	65 "
Razem	3100 M.

Rodzina kolonistów ma się składać ze służby z 6-ciu dorosłych osób i 2 lub 3 dzieci.

Inwentarz bydła składa się z 1 konia, 3 krów, 1 wołu, 1 cielęcia i 2 świń.

Spodziewane roczne dochody:

1) z 2,4 ha ziarna	4800 kg wartości	720 M.
żyta słomy	9600 " "	288 "
2) z 0,8 ha ziarna	1200 " "	180 "
owsa słomy	2400 " "	96 "
3) z 0,8 ha ziarna	1120 " "	168 "
bobu słomy	2400 " "	96 "
4) z 1,7 ha kartofli	30000 " "	1152 "
5) z 2,6 ha konieczy	11880 " "	594 "
6) dochód z bydła	" "	500 "
Razem		3794 M.

Wydatek 3100 M. z dołączeniem procentów od wkładów ogólnych (195 M. + 99 M.) wynosi 3394 M.

Czysty zysk roczny 400 M.

Czynsz dzierżawny ustanowiono na 40 M. z ha, ponieważ taki sam płać sąsiednie kolonie w Hanowerskiem, czynsz ten przedstawia dochód 3 1/3 % od kapitału wkładowego, przyjmując wartość ziemi na 200 M. za ha.

Koszty założenia normalnej kolonii wynoszą 6500 M., kultura i uprawa 3297 M., wartość ziemi 2000 M.; razem 11 797 M., okrągło 12 000 M.

Zestawienie kosztów projektowanych i rzeczywistych przedstawia się na ha.

Rowy projekt.	17,8	kosztowały	20,5 M.
Hakowanie	102,3	"	90,0 "
Wapniowanie	88,7	"	70,5 "
Kwas fosforowy	47,0	"	35,7 "
Kainit	47,1	"	43,8 "
Saletra chilijska	75,5	"	52,4 "
Namuly	—	"	38,8 "
Koleje	75,0	"	70,8 "
Budynki	300,0	"	368,0 "
Ogólne	100,0	"	106,6 "
Zakupno gruntu	233,8	"	200,0 "
Razem	1087,2	"	1096,3 M.

Ogólne koszty składają się z następujących na ha:

Drogi i rowy główne	48,9 ha
Dozór	15,0 "
Składka kościelna	29,6 "
" szkolna	13,1 "
Razem	106,6 ha

W końcu przytoczę analizę torfowiska powyżej opisaney melioracyi, którą wykonał dr. *Fleischer* w Bremie:

Wybrano z próbek torfu 4 typowe, a mianowicie:

I. Reszta pozostałej masy torfu po eksploatacyi.

II. Od 30 lat niepalone torfowisko.

III. 5

IV. Obecnie jeszcze palone torfowisko.

Te 4 próby zawierały:

	I.	II.	III.	IV.
Azotu	0,77	1,33	1,42	1,21
Części mineralnych	7,25	7,13	8,57	2,93
" nierozpuszczalnych	4,87	4,98	6,64	1,65
Potasu	0,03	0,06	0,05	0,04
Wapna	0,53	0,44	0,34	0,30
Magnezyi	0,43	0,33	0,24	0,23
Żelaza	0,82	0,73	0,85	0,27
Kwasu fosforowego	0,06	0,07	0,07	0,05
" siarczanego	0,44	0,43	0,33	0,31
Części spalnych	92,75	92,87	91,43	97,07

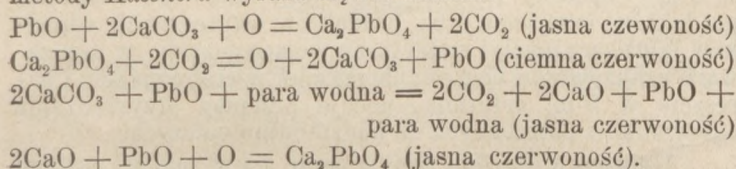
Warstwa torfowiska na grubości 15 cm zawierała na ha w kilogramach, we wszystkich 4-ch próbach, w porównaniu z jednym z najlepszych torfowisk, co następuje:

	Torf dobry	I.	II.	III.	IV.
Azotu	3400	982	3372	3728	5082
Potasu	150	102	203	245	168
Wapna	900	676	1115	893	1260
Kw. fosforowego	300	76	177	184	210

Otrzymywanie tlenu z powietrza.

Stosowanie i zapotrzebowanie tlenu czystego w przemyśle wzrasta z dniem każdym. Stosują go do czyszczenia gazów świetlnych z węgla kamiennego, do czyszczenia alkoholu, do bielenia, do oświetlania, do topienia metali i t. d. i odpowiednio do tego istnieją już fabryki, wyrabiające i rozsyłające tlen zgęszczony w balonach stalowych (np. The continental oxygen Co. L-tłd).

Tlen fabrycznie otrzymuje się z powietrza atmosferycznego. Fabryka braci *Brin* (*Brins Oxygen Co.*) w Londynie stosuje w tym celu ulepszoną przez nich metodę *Boussingaulta* t. j. pochłanianie tlenu powietrza przez tlenek barytu. Lepszą jednakże ma być metoda *Georga Kassnera*. Podajemy tu jej opis za „*Le génie civil*“, tom XVIII, № 26, str. 430. Przy ogrzewaniu węgla wapnia z tlenkiem ołowiu do temperatury jasnej czerwoności w strumieniu powietrza, wytwarza się sól kwasu ołowianego: ołowian lub ortoołowian wapnia. W temperaturze zaś ciemnej czerwoności z soli tej kwas węglany ruguje tlen, odtwarzając węgiel wapnia. Nareszcie z powstałej przy tem mieszaniny węgla wapnia z tlenkiem ołowiu usuwa się kwas węglany przez przepuszczenie przez nią strumienia pary wodnej w temperaturze jasnej czerwoności. Postępowanie więc *Kassnera* składa się z szeregu następujących operacji: 1) przepuszczenie powietrza przez mieszaninę węgla wapnia lub tlenku wapnia z tlenkiem ołowiu w temperaturze jasnej czerwoności; 2) studzenia ołowianu wapnia do ciemnej czerwoności; 3) rozkładania ołowianu wapnia kwasem węglanym; 4) ogrzewania masy do jasnej czerwoności; 5) regenerowania kwasu węglanego z węglanu wapnia parą wodną. Cały ten szereg operacji wymaga według *Kassnera* 15 minut czasu. Chemizm metody *Kassnera* wyraża się równaniami:



Postępowanie *Kassnera* ma, według słów wynalazcy, następującą wyższość nad postępowaniem *Brina*:

1) ołowian wapnia jest trzy razy tańszym od nadtlenu barytu;

2) ołowian wapnia za każdym razem oddaje całą ilość tlenu pochłoniętego, gdy nadtlenek barytu oddaje tylko 8% tego tlenu, według *Brina*;

3) ołowianu wapnia nie psuje para wodna i kwas węglany, gdy nadtlenek barytu winien być starannie od nich ochranianym;

4) ołowian wapnia daje się ładować w wielkich ilościach w piece kupolowe lub płomienne, gdy nadtlenek barytu wymaga retort hermetycznie zamykanych, mieszczących niewielkie tylko ładunki;

5) z ołowianu wapnia tlen daje się wydzielić bez pomocy maszyn, gdy wyrób tlenu z nadtlenu barytu wymaga silnicy parowej i pomp: ssącej i tłoczącej.

Metoda *Kassnera* ma być wprowadzoną do zakładów metalurgicznych *Kruppa* w Essen, potrzebujących czystego tlenu do spalania koksu w piecach, w których się topi stal i inne metale. Przez stosowanie tlenu w tych piecach daje się osiągnąć temperaturę potrzebną w czasie daleko krótszym, niż przy stosowaniu powietrza atmosferycznego, przez co osiąga się oszczędność na opale i podwyższa się wydajność pieca.

W. T.

O rurach Mannesmann.

Mając potrzebę zbadania szczegółowiej głośnego dziś systemu fabrykacji rur przez braci *Mannesmann*, odniosłem się bezpośrednio do towarzystwa *Deutsch - Oesterreichische Mannesman - röhren - Werke* o niektóre objaśnienia, i poczerpnięte stąd wiadomości komunikuję Redakcyi *Przeglądu*, jako dopełnienie do artykułu inżyniera *Drzewieckiego*, ogłoszonego w zeszycie czerwcowym r. b.

Przedewszystkiem załączam wyciąg z rezultatów doświadczeń dokonanych w *Królewskiej technicznej doświadczalni* w *Charlottenburgu*.

I. Rozciąganie.

Rura 25,5 / 23,5 mm średnicy = 1 mm grubości ścianki wytrzymała 4400 kg = 57,2 kg na mm²
 „ taka sama wytrzymała. 4450 „ = 57,8 „
 „ 27,0 / 24,0 mm średnicy =
 „ 1,5 mm ścianki wytrzymała 6900 „ = 57,4 kg na mm²
 „ taka sama wytrzymała. 7200 „ = 59,9 „

Ze ścianek rur wycinano paski, i opiloowywano je do 10 mm szerokości; przeciętna wytrzymałość na rozciąganie wyniosła:

przy rurach 3,5 mm grubych 60,3 kg na mm²
 „ 1,0 „ „ 56,8 „

II. Ściskanie. Wycinano z rur cylindryczne kawałki o wysokości równej średnicy rury. Przy obciążeniach aż do 75,8 kg na mm², rury nie okazywały żadnych pęknięć.

III. Wgniatanie. Wgniatanie w pewnym punkcie rury, dawało wklęsłości prawidłowe, bez szczeliny.

IV. Rozszerzanie (*Aufweitproben*). Wbijanie stożkowego klina w rurę, aż do chwili gdy zaczynały pękać. Wykazało, iż rozszerzają się one na zimno, aż do 69% pierwotnego obwodu.

V. Próby na wewnętrzne ciśnienie. Rury były próbowane wodą aż do chwili pęknięcia, i okazały:

Rura 25,0 / 23,3 mm średnicy = 0,85 mm ścianki do 509 atm. = 69,8 kg na mm²
 „ 25,8 / 23,8 „ „ = 1,0 mm
 „ ścianki do 562 atm. = 66,9 „
 „ taka sama = 1,0 mm, ścianki do
 „ 632 atm. = 75,2 „

Rura 28,5 / 24,6 mm średnicy = 2 mm ścianki, była poddana wewnętrznemu ciśnieniu 880 atm., bez okazania najmniejszego odkształcenia, czy to wydęcia, czy też pęknięcia. Dalszych prób nad rurą tą musiano zaniechać z powodu braku odpowiednio silnych przyrządów.

VI. Odwijanie (*Umbördelungsproben*). Rury były odwijane na zimno, ostrzem młota i odgięte części płaszczone na zimno. Otrzymano 20 mm szeroką krawędź, bez pęknięć.

Uwagi. Wszystkie próby odbywały się na zimno. — Materyałem rur była stal dająca się hartować. Rezultaty podli V wykazują, że rury otrzymywane za pomocą ukośnego walcowania posiadają w kierunku swej osi wytrzymałość na rozciąganie, przewyższając nieco też wytrzymałość materyału użytego na ich wytworzenie, zaś w kierunku poprzecznym wytrzymałość ta wzrasta o 15 do 30% i wyżej, stosownie do stopnia zwinięcia włókien i właściwości użytego materyału.

Co do produkcji na większą skalę, to zakłady towarzystwa wyrobiły między innemi w roku zeszłym: 640 000 kg rur 4½" średnicy dla 24 mile ang. długiego przewodu wodociągowego w Faltal w Chili; 22 000 kg 4 i 5" rur dla *Camerones Copper Mining, Smelting Co. Ltd.*, też w Chili; 10 000 kg 8⅓" rur dla naftociągu w Baku i 26 000 m 4" rur do naftociągu *Siemensa* w Kodabeg na Kaukazie.

Oprócz wielkich rur wodociągowych, posiadających między innemi tę wielką zaletę, iż dają się one wyginać w wielkie kolana zastępujące najzupełniej wszelkie rozszerzalniki (*Compensations-, Ausdehnungsmuffen*), towarzystwo puściło już, lub puści wkrótce, w handel wszelkie inne rodzaje rur, jako to: rury płomienne i wodne do kotłów, rury do pras hydraulicznych na 1000 atm. ciśnienia i wyżej; rury do

ogrzewania, gazu i wody; wreszcie rury do wiercenia w ziemi.

Czasopismo Allgemeine Oesterreichische Chemiker-Techniker Zeitung, będące zarazem specjalnem pismem dla techniki wiercenia w ziemi („Fach Organ der Bohrtechnik“), nadzwyczaj podnosi (№ 4 z r. b.) korzyści wynikające z użycia rur Mannesmanna do wiercenia. W skutek bowiem wytrzymałości, matematycznej niemal okrągłości i jednostajnej grubości ścianek tych rur, znacznie rzadziej zdarzać się będą przy ich użyciu wybożenia i pęknięcia; a okoliczność ta wraz z łatwością łączenia rur, jak również z możliwością zastosowania ich do świdra i drąga świdrowego, dozwoli zapuszczać się w ziemię do głębokości o jakich obecnie nie można było nawet marzyć.

Ceny rur stosownie do materiału (którym być może nawet najtwardsza stal narzędziowa), ich wielkości i gatunku są rozmaite; w niektórych gatunkach rury te nie są droższe od zwykłych ciągnionych; w większych cena wynosi od 40 do 70 M. za 100 kg.

Co do największej wielkości wyrabianej obecnie, to wynosi ona 600 mm średnicy; zakłady wszakże zajmują się obecnie wypracowywaniem projektów na złożenia walcowe do 1200 mm. Jest więc nadzieja, że przepowiedziane przed 24 laty w „Konstruktorze“ prof. Reuleaux 30% oszczędności w wadze kotłów parowych, w skutek użycia na nie rur Mannesmanna, wkrótce nastąpi.

Nakoniec muszę podnieść jeszcze jedną zaletę rur Mannesmanna nad rurami żelaznymi, a mianowicie znacznie mniejszą ich skłonność do rdzewienia. Pochodzi to nietylko z użycia do wyrobu stali bogatej w węgiel, lecz i z powodu że sam przebieg walcowania odbywa się przy temperaturze o wiele niższej od temperatury spawalności. Gdy tymczasem rury żelazne, będąc kilkakrotnie ogrzewane do temperatury spawalności, tracą stosunkowo niewielką ilość węgla zawartego w żelazie, a tem samem tracą na oporności przeciwko utlenianiu się.

Stanisław Lisiecki, inż.

KRYTYKA I BIBLIOGRAFIA.

Bazyliki średniowieczne w układzie rzutów poziomych, rozprawa architektoniczna, opracował J. S. Zubrzycki.

Witamy z radością każdą pracę literacką z dziedziny budownictwa, mianowicie pracę historyczno-estetyczną, uwzględniającą pomniki znajdujące się w kraju. Nieliczny poczet prac takich zwiększyła rozprawa architektoniczna budowniczego Zubrzyckiego, byłego asystenta politechniki lwowskiej. Autor stylem obrazowym, potoczystym, metodą łatwą przedstawia kształtowanie się planów kościołów, i rzec można przetwarzanie się formy bazyliki starożytnej, w formy układu planów w stylu romańskim i ostrołucznym. W r. 1843 Daniel Ramée w swoim „Manuel de L'histoire Générale de L'Architecture“, wyszłym w Paryżu, traktuje obszernie kwestję kształtowania się planów kościołów średniowiecznych. Podręcznik ten, napisany nieco sucho, zajmuje się przeważnie układami planów kościołów francuskich, mało uwzględniając kościoły innych krajów. — We wstępie będącym niejako streszczeniem wypadków historycznych, które oddziaływały na utworzenie się stylu romańskiego i ostrołucznego, autor wspomnianej rozprawy p. Zubrzycki okazuje się wielbicielem stylów średniowiecznych, w dowodach przez siebie cytowanych, nieco za wiele przecenia znaczenie architektury średniowiecznej — kiedy mówi (str. 11): „Architektura średniowieczna jest przeto najrzetelniejszym i najlogiczniejszym wzorem dzieła pięknego, czystego, bo świątynia romańska czy gotycka (winno być ostrołuczna) jest w całej prawdzie skończonym dziełem, służącym Bogu i ludziom“. Zdaniem mojem, utwór każdego stylu odpowiedniego dla świątyni chrześcijańskiej, może być dziełem skończonym, służącym Bogu i ludziom. Prawdą jest, że kościół w stylu romańskim czy ostrołucznym, odpowiada najczęściej warunkom i przedstawia najwięcej cech charakterystycznych,

których wymagamy od świątyni katolickiej, — nie należy jednak odsądzać inne style od możliwości utworzenia dzieła odpowiedniego w zupełności na świątynię Boga jedynego.

Przyznając głęboką znajomość konstrukcyi budowniczym kościołów ostrołucznych, nie możemy się zgodzić z autorem na śmiałość konstrukcyi, porównanie np. planu kościoła Ś-go Piotra w Rzymie z katedrą średniowieczną przy planach narysowanych na jedną skalę, okaże śmiałość konstrukcyi renaissancu, który grupuje podpory w masy, kiedy budowniczey katedr średniowiecznych wprowadza mnogość podpór cienkich dzielących plan na małe przestrzenie. Ciekawe działy III, IV i V pracy budowniczego Zubrzyckiego zawierają trafne spostrzeżenia co do tworzenia się typów planów kościołów romańskich i ostrołucznych. Autor pominął kościoły romańskie angielskie, nie wspomniał o katedrach wzniesionych w stylu tak zwanym saksońskim. Szkoda że w dołączonych planach, nie zamieścił planu katedry w Amiens, będącego, prototypem planu katedry w Kolonii i wielu kościołów wznoszonych następnie w Niemczech i we Francyi, — nie spotykamy także planu katedry w Jorku, w którym ramiona krzyża stanowią środek krzyża, i nawy frontowej część kapłańską chóru tworzą długie pionowe ramiona łacińskiego krzyża. Oryginalny plan katedry we Friburgu, nie posiadającej zupełnie ramion krzyża, nie został pomieszczony w załączonych tablicach, — jako też nader oryginalny plan kościoła Ś. Botolph w Bostonie w Anglii, o jednej nawie, z dobudowanemi następnie bocznemi nawami różnej szerokości i wysokości. Usterki stylu spotykane w rozprawie jak używanie wyrazu *nowożytności* w miejsce nowszych czasów i kilku innych, przy drugim wydaniu sprostować należy.

Kończąc naszą krótką wzmiankę, zachęcić należy nasz ogół budowniczych do przeczytania uważnie rozprawy pana Zubrzyckiego, wiele myśli trafnych i cennych uwag mieszczących.

Z. K.

Podręcznik do rozbiórów chemicznych dla użytku cukrowników, napisał Ludwik Szyfer, chemik-technolog; str. 343 in-16, drzeworytów 85, tablic 31.

Dzieło to podzielonem zostało na 5 rozdziałów: w 1-m autor robi przegląd składników buraka cukrowego i ciał im pokrewnych; w 2-im podaje ogólne sposoby wykrycia jakościowego tych składników i oznaczenia ich ilościowego; w 3-m — sposoby badania materiału surowego (buraka), produktów przejściowych, produktów ostatecznych, odpadków fabrykacyjnych i materiałów pomocniczych; w 4-m zawarł wskazówki o kontroli chemicznej w cukrowniach i nareszcie w 5-m, ostatnim, podaje przepisy przyrządzania odczynników potrzebnych do badań cukrowniczych.

Książka p. Szyfera stoi w ogóle na wysokości postępu i wyjaśnia, o ile na to obecny stan wiedzy pozwala, zagadnienia, rozstrzygane przez chemika-cukrownika. Szczególniejszą wartość pod tym względem posiadają rozdziały o kontroli chemicznej w cukrowniach i o t. z. niecukrach, dziedzinie cukrownictwa ciemnej, na którą świadoma uwaga zawodowca bezustannie zwróconą być powinna. i która faktycznie już często bywa przedmiotem badań pracowni chemicznych cukrowni zagranicznych. Wykład p. Szyfera w ogóle jasny i nawet drobiazgowy, uprzyściplnia jego podręcznik dla ludzi ze średnim nawet wykształceniem naukowym, co też autor prawdopodobnie miał na celu. Jest więc z tych względów książka p. Szyfera nabytkiem cennym dla naszego piśmiennictwa zawodowego i to tem bardziej, że autor obiecał wydawać systematycznie jej dopełnienia co rok, lub dwa lata, zawierające postępy, jakie wiedza cukrownicza poczyni w tym czasie. W obec tego zrobimy parę uwag, które może w tych dopełnieniach znajdą uwzględnienie.

Do cukrów wzoru $C_6H_{12}O_6$ zaliczono nuceyt i inozyt, jako dwa osobne ciała, gdy są to synonimy, i arabinozę. Według zaś Tollensa (Kurzes-Handbuch der Kohlenhydrate) nie należą te ciała do grupy cukrów. Tak samo mannit, dulcyt, izodulcyt, sorbit do cukrów nie należą. Na str. 6 nie poprawiono błędów drukarskich: temperatura topliwości cukru 16° C. zamiast 160° C. i nazwa karamelun zamiast karamelen. Na str. 31 asparaginę nazwano amidem kwasu jabłkowego, gdy ona jest amidem kwasu amido-bursztynowego. Przy

opisie oznaczenia wagowego cukru, według *Allihna*, nie podano wyraźnie składu odczynnika, jakiego *Allihn* używa i do którego stosuje się jego tablica; różni się on bowiem od zwykłego odczynnika *Fehlinga* i od odczynnika *Herzfelda*, a mianowicie swym składem roztworu soli *Seignette'a* (por. *Horna* Chemisch-technische Analyse organischer Stoffe). Także w opisie postępowania *Herzfelda* popełniono błąd, powtarzający się na str. 114 i 339, a mianowicie podano soli *Seignettea* 17,3 g zamiast 173 g, a ług w litrze powinien zawierać 516 g NaOH, nie zaś 500 g. — Tablicę *Herzfelda* podano w formie skróconej, także tablicę *Meissla*. Istnieją one wyliczone bardziej szczegółowo, co mogłoby cukrownikom czasu na rachuby oszczędzić (por. cytowanego *Horna* lub *Weina* zbiór tablic do oznaczenia cukru). Parę też niedokładności wkładło się do tablic *Commersona* i *Laugiera*, obejmujących sposoby badania niecukrów organicznych. W tablicy 1-ej podano Au_2Cl zamiast AuCl_3 (chlornik złota, przy badaniu na kwas szczawiowy), również amoniak zamiast rozcieńczonego kwasu azotowego i Fe_2Cl_2 zamiast Fe_2Cl_6 (przy badaniu na kwas bursztynowy). W tablicy 7 podano H_2SO_4 zamiast Na_2SO_4 , SO_4Ag_2 zamiast AgNO_3 , kwas cytrynowy zamiast kwasu mrówkowego i powiedziano: destylatu, zamiast roztworu soli barytowych, otrzymanych przez zobojętnienie destylatu (por. *Posta* Chemisch. technische Analyse, wydanie z r. 1890). Na str. 140 mowa o kwasie azotowym zamiast azotawym. W opisie przyrządzania roztworu molybdenianu amonu na str. 342 podano kwas solny zamiast kwasu azotowego, również w przepisie na roztwór szczawianu amonu (1:25) (str. XVII) pomieszano nazwy siarczanu i azotanu i podano stosunek fałszywy 1:250. W opisie analizy superfosfatów na str. 297 nie przytoczono, że superfosfat wytrawia się wodą zimną wyraźnie przez 2 godziny, według umowy chemików rolniczych.

Drobne te błędy, które spostrzegłem i zaznaczam z obowiązku sprawozdawcy, nie zmniejszają wartości dzieła pana *Szyfera*, dobrze planowanego i pracowicie ułożonego.

Jako desideratum podaję jeszcze dołączenie do nowego wydania omawianej pracy alfabetycznego spisu treści, powszechnie spotykanego w dziełach naukowych, który ogromnie ułatwia korzystanie z książki i odszukiwanie potrzebnych danych, tablicy współczynników do obliczania analiz i nareszcie dołączenie analizy gazów kominowych, które winny być wprowadzone w fabrykach przy kontroli palenisk.

W. Trzcński.

Przegląd kongresów, wystaw i konkursów.

WYSTAWA CZESKA W PRADZE 1891 roku.

Wstęp. — Rolnictwo w Czechach; przestrzeń pod produkcję rolną; gęstość zaludnienia. — Główny pawilon rolnictwa. — Kółka rolnicze, ich udział w wystawie. — Maszyny i narzędzia rolnicze. — Pawilony leśnictwa i rybactwa. — Pawilony magnatów czeskich. — Czasowe i peryodyczne wystawy.

Mimo usunięcia się od udziału niemieckiej części ludności, tegoroczna wystawa w Pradze tak rozmiarami swymi i bogatą treścią jak wreszcie i zewnętrzną formą przeszła wszelkie oczekiwania. Wspaniały pałac przemysłowy, przed którym bije fontanna oświetlona światłem elektrycznym, mieniająca się rozmaitemi barwami, przeszło sto gustownych pawilonów, trawniki ubrane pięknymi kwiatowymi dywanami i klombami — tworzą harmonijną i wspaniałą całość; wnętrza zaś pawilonów zawierają cały ogrom pracy ludzkiej, wzbudzający podziw i zarazem szacunek dla mrowczej pracy i wytwórczości narodu czeskiego.

Jako w kraju przeważnie rolniczym, rolnictwo wraz z wysoko rozwiniętym przemysłem rolnym zajmują tu na wystawie najwybitniejsze miejsce, — dział więc ten zasługuje na szczególną uwagę, tembardziej dla nas, zadaniem których winnoby być współzawodnictwo z Czechami w tym kierunku. — Zbyt ciasne ramy zakresliłem niniejszemu sprawo-

zdaniu, aby mózgi dać dokładny obraz stopnia rozwoju, na jakim się znajduje obecnie rolnictwo w Czechach; zanim przystąpię do przeglądu działu rolnego, umieszczam jednak niektóre cyfry i statystyczne dane, które przez porównanie z odpowiednimi u nas mogą pomódz do należytego ocenienia pracy i wytwórczości Czechów w ważniejszych gałęziach produkcji rolnej.

Z ogólnej przestrzeni, która wynosi 51948,18 km^2 , przestrzeń leśna zajmuje prawie trzecią część (29%); łak posiadają Czechy 10,39%, czyli 522 014 ha , ze średnią roczną produkcją 12 milionów ctr. metr. siana. Według danych z roku 1887 pod uprawą znajdowało się 2 625 402 ha , czyli 52,23% ogólnej przestrzeni; z przestrzeni znajdującej się pod uprawą 10,5% było obsiane pszenicą, 22,9% żytem, 13% jęczmieniem, 17% owsem, 10,3% znajdowało się pod koniczyzną, 13,4% pod kartoflami, 3,6% pod uprawą buraków cukrowych, 0,4% pod uprawą chmielu, 0,04% pod uprawą wina, wreszcie reszta przestrzeni: pod rzepakiem, lmem, koniczyzną nasienną, burakami pastewnymi, kapustą, ogroduwiznami i t. p.

Podług spisu ludności z r. 1830 liczone w Czechach 3 828 449 mieszkańców, sporządzony zaś w roku zeszłym spis ludności wykazuje blisko 6 milionów mieszkańców; 60 więc lat temu wypadało na 1 km^2 73 mieszkańców, dzisiaj zaś na tej samej przestrzeni żyje i pracuje 112 ludzi, — ten tak szybki wzrost ludności tłoczy wysoki stopień kultury, rezultaty której spotykamy w każdym kierunku produkcji rolnej.

Poprzestając tymczasowo na tych kilku, nie potrzebujących zresztą komentarzy cyfrach i zacierpnawszy wiadomość, iż wystawców w dziale rolnym jest przeszło 1500, zbudowani tą poważną liczbą, śpieszymy do głównego pawilonu rolnictwa. Zaraz na wstępie, w środkowej części pawilonu znajdujemy przedmioty wystawione przez krajowy wydział rolnictwa, a więc mnóstwo map statystycznych, planów regulacji rzek, projektów meljoracyjnych, wreszcie prace i zbiory specjalnych oddziałów, jak oddziału geologicznego, stacyi meteorologicznej, pracowni chemicznej i t. p. Szczegółowy przegląd tego bogatego i ciekawego materiału do studyów nad tutejszym krajem przechodzi zakreślone przez nas granice, musimy więc, poprzestając na tej pobieżnej wzmiance, przejść dalej, gdzie widzimy ugrupowane rozmaite narzędzia i przyrządy do uprawy i produkcji wina — jest to zbiorowa wystawa właścicieli tutejszych winnic. — Z wydanej przez tychże broszurki dowiadujemy się, że prowadzona dawniej na większą skalę uprawa wina została zupełnie zaniedbaną, dopiero po r. 1872 gałęź ta produkcji rolnej odżyła i rozwija się teraz pomyślnie zwłaszcza w okęgach Litomierzyce i Mielnik, gdzie już w r. 1885 znajdowało się pod uprawą wina 875 ha , z której to przestrzeni otrzymano 13 000 hl wina.

Nie zatrzymując się tu dłużej, przechodzimy do lewego skrzydła budowy, gdzie znajdujemy zebrane wszystkie produkty rolne. Większą część tego skrzydła (1400 m^2) zajmują wystawy zbiorowe kółek rolniczych, resp. ich członków, ugrupowanych podług kółek do których należą. Żałuję bardzo że nie mogę się tu rozpisać o doniosłym znaczeniu kółek rolniczych w ogóle, o organizacyi i pożytecznej działalności tutejszych, których, że wspomnę nawiasem, naliczyłem tu 57, mam jednak nadzieję że z opisu wystawionych przez kółka tutejsze przedmiotów, będziemy mogli wyrobić sobie przynajmniej w przybliżeniu trafne zdanie o tem jak tutejsze kółka rolnicze pojmują i spełniają swoje zadanie.

Otóż przedewszystkiem każde z kółek wystawia wszystkie gatunki zboża, produkowanego w swoim okręgu, tak w ziarnie jak i w słomie, — nie możemy wyliczać wszystkich wystawionych choćby przez jedno tylko z kółek rolniczych gatunków zboża i najrozmaitszych nasion, ograniczamy się więc na zaznaczeniu, że wszystkie próbki zaopatrzone w kartki, na których jest wypisana waga ziarna i plon z hektara, są bez wyjątku nadzwyczaj piękne, szczególną zaś uwagę zwracają wyborne gatunki jęczmienia „Czeskiego“, „Chevalier“ i innych. Rolnicy tutejsi zrozumieli widać już dawno jak ważnem jest dla podniesienia plonu odpowiedni wybór nasion, — ujawnia się to tak w rozmaitości wyborowych gatunków wystawionych nasion, jak i w istnieniu wielu stacyj i specjalnych producentów ziarna do siewu. — Z producentów nasion wymieniamy p. *Karola Nebesky'ego*, który

obok wyborowego ziarna pszenicy i jęczmienia wystawił wiele gatunków nasion buraków cukrowych, następnie pan *Zapotil*, który wystawił po kilka rozmaitych gatunków każdego ziarna, z pomiędzy których zwracamy uwagę: na pszenicę „*Scherif*“, plon której ma wynosić 24 ctr. m. z hektara, na żyto „*Bestehorn*“ z plonem 15 ctr. m. z hektara, wreszcie na jęczmień „*Imperial*“ z plonem 18 ctr. m. Z firm pośredniczących pomiędzy producentami nasion a nabywcami, najbogatszy zbiór nasion wszelkiego rodzaju płodów rolnych wystawiła firma *A. Deutsch*.

Oprócz ziarn i nasion, kółka rolnicze wystawiły wszelkie inne płody rolne, — widzimy mnóstwo gatunków kartofli, buraków cukrowych i pastewnych, ogrodowizn, owoców, konserw i t. p. Prawie wszystkie kółka wystawiły rozmaite gatunki ziemi ze swoich okręgów — w dużych szklanych naczyniach widzimy głębokość i gatunek urodzajnej gleby i następujących poniżej warstw. Następnie kółka rolnicze wystawiają plony swoich okręgów, mapy geologiczne i statystyczne, dzieła rolnicze, które wyszły w ostatnich latach ich nakładem, gazety rolnicze, które wychodzą przy wielu kółkach, jednym słowem całą tutejszą literaturę rolniczą. — Kółko rolnicze okręgu Mielnik wystawiło nadzwyczaj ciekawy zbiór szkodników, z którymi rolnik musi prowadzić ciągłą walkę w obronie swojej pracy; dla łatwiejszego oryentowania się każdy szkodnik umieszczony jest obok sztucznie zrobionej uszkodzonej przez niego rośliny lub płodu. Kółko rolnicze okręgu Neß Bgdzov, w którym jest najwięcej rozwiniętem jedwabnictwo, wystawia bardzo ładny zbiór jedwabników, jedwabiu, rozmaitych wyrobów jedwabnych: wreszcie szkółki drzew morwowych i t. p. Chmiel wystawiają, mające już ustaloną reputację okręgi Saaz i Drakonice. — Okręgi w których jest więcej rozpowszechnione pszczelarstwo wystawiły ule, miód, rozmaite wyroby z wosku, jak np. bardzo ładnie zrobione kwiaty i t. p.

Większa część wystawców ugrupowała swoje produkty przy kółkach rolniczych swego okręgu, — zrobiwszy więc przegląd przedmiotów wystawionych przez kółka, niewiele pozostaje do nadmienienia, czyniąc zatem jeszcze tylko wzmiankę o wystawionych przez hr. *Herbersteina* ładnych próbkach wełny, modelach urządzeń przy dożywianiu granatów, wreszcie bogatym zbiorze minerałów i kilku gatunkach glinki ogniotrwałej, przechodzimy do oddziału maszyn i narzędzi rolniczych.

(D. n.)

SPRAWOZDANIA Z POSIEDZEŃ stowarzyszeń technicznych.

Na posiedzeniu **Sekcji I-ej (przemysłu technicznego), Tow. pop. przem. i handlu w Warszawie**, odbytem w dniu 2 czerwca r. b., po odczytaniu i przyjęciu bez zmian protokołu posiedzenia poprzedniego, p. *Al. Sadkowski* inż. złożył sprawozdanie z wykonanej przez siebie z inicjatywy *Władysława Kronenberga* pracy: a mianowicie projektu obulwarowania brzegów Wisły w Warszawie na długości 1076 saż. bież., poczynawszy od młyna nad Wisłą do mostu Aleksandryjskiego. Projekt wykonany został w przewidywaniu zabezpieczenia dolnego miasta od zalewów — za maximum których przyjęto wylew r. 1844. Projektowany bulwar miał być dwupiętrowy; dolne piętro położone wyżej wód wiosennych i lodów, szerokości 10 saż., wysok 14' nad 0 Wisły, górne piętro 24' nad 0 Wisły. Tego rodzaju bulwar piętrowy posiada następujące zalety: 1) ułatwia ładowanie, nie wymagając tak znacznej pracy ludzkiej dla podnoszenia towarów i 2) umożliwia rozdział komunikacji: na dole dla komunikacji towarowej, na górze dla lżejszej. Obydwa piętra bulwaru projektowano połączyć zjazdami. Spadek ogólny z biegiem rzeki = 10" na wiorstę. Projekt przewiduje obniżenie bulwaru pod mostem dla zrównania się z istniejącym bulwarem. Fundament do wysokości 5' nad 0 Wisły projektowany jest z betonu o grubości 4' a szerokości 8' 6". Na fundamentie takim wznosi się na arkadach o 20' światła mur z kamienia i cegły, wysokości 13' 6". Kamień piaskowy projektowano użyć krajowy, z podziałką ściany na 6 szychty poziomych. Na całej

długości bulwaru projektowano 5 partyj schodów prowadzących do rzeki, a także znaczną ilość haków i kół do użytku statków rzecznych.

Projekt obejmuje także zabrukowanie bulwarów — kamieniem polnym, utworzenie chodników asfaltowych oraz ułożenie dwóch torów kolejowych (szerokiego i wąskiego).

Oprócz tego projekt zawiera szczegółowe wyliczenie kosztu utworzenia nowego zjazdu nad brzeg Wisły na wprost Saskiego placu, podobnie do istniejącego zjazdu obok b. Zamku Królewskiego.

Projekt powyższy uważać należy za upadły z powodu zmiany linii regulacyjnej rzeki Wisły, a niewykonalny z powodu braku kapitalistów, którzyby chcieli podjąć się eksploatacji projektowanych bulwarów.

Całość projektu przedstawia się w wysokim stopniu interesująco, — a praca wykonana sumiennie i z wielką znajomością rzeczy. czego dowodem liczne statystyczne dane, starannie wykonane plany, profile, przekroje i obliczenia, przedstawione obecnym na zebraniu.

W dalszym ciągu posiedzenia p. *Br. Pawłowicz* inż. wypowiedział odczyt „o kolejach linowych systemu Otto“. Zaznaczywszy na wstępie o wielkiem znaczeniu środków transportowych i sposobów przewozu w czasach dzisiejszych; prelegent przeszedł do historii i opisu omawianych kolei linowych. W r. 1873 pierwszy raz zastosowano sposób ten do transportowania towarów na większe odległości. Zalety podobnego transportowania są następujące: 1) topografia gruntu nie wpływa wcale na koszty transportu, a nieznacznie tylko na budowę, — 2) zupełnie nie przerywa żadnych komunikacji tak ziemnych jak i powietrznych, — 3) nie wymaga mostów ani wiaduktów — jedynie słupów i lin stalowych. Inżynierowie *J. Pohlig* i *H. Otto*, którzy specjalnie nad Renem zajmują się budową kolei linowych, urządzają podobne instalacje w sposób następujący:

Dwie stacje transportujące połączone są szeregiem słupów, na których nieruchomie spoczywają dwie liny stalowe, naprężone za pomocą przeciwwagi. Każda z lin służy do transportowania specjalnych wagoników w przeciwnym względem drugiej kierunku. Wagoniki zawieszone są na dwukołowych wózkach, toczących się po nieruchomych linach. Oprócz tych dwóch lin, trzecia — lina bez końca, przebiega wciąż nad dwiema pierwszymi i służy do przesuwania w stałym niezmiennym kierunku wyżej wspomnianych wagoników. Ważną częścią składową są aparaty, przyczepiające wagoniki do biegnącej liny. Aparaty te automatycznie odczepiają na stacji wagonik, który, na zasadzie bezwładności, po odpowiednich szynach dosięga miejsca przyjęcia towaru i następnie po drugiej linie nieruchomej wraca na pierwszą stację pociągową tą samą liną bez końca.

Odległość między słupami bywa od 200—500 m, w obecnym wszelkie topograficzne przeszkody z łatwością mogą być zwalczone. Przy spadku kolei 1:25 transportowanie może się odbywać bez motoru i koszt transportu sprowadza się wtedy do amortyzacji kapitału i kosztu dozoru.

Grubość liny noszącej wagony wynosi od 25 — 45 mm średnicy. Powyższe instalacje objaśnione były licznymi a dokładnymi rysunkami i widokami.

Na zakończenie przewodniczący podniósł wniosek zawieszenia dalszych posiedzeń, co w zupełności zaaprobowano.

P. Drzewiecki.

Z Towarzystwa Politechnicznego we Lwowie. Na zgromadzeniu tygodniowym d. 6 maja mówił zastępca prof. *Widt* o środkach pomocniczych do rachowania. Ponieważ rachując w zwykły sposób, łatwo popełnić możemy błąd, zwłaszcza, jeśli się dłuższem rachowaniem znużymy, więc aby temu zaradzić, możemy użyć dwu sposobów. Pierwszy sposób to zmiana metody rachowania, mianowicie użycie sposobów wykreslinowych, które mają tę zaletę, że ułatwiają przegląd wyników i odszukanie błędu. Tu należą także *izoplety* t. j. krzywe jednokowych wartości funkcji, których przykładem jest dołączona do zesz. I r. b. tabliczka dla wykreslinowego wyznaczenia powierzchni przekroju według wzoru *Asimonta*. Drugi sposób to zmiana narzędzia, które się używa na takie, które się nie używa, a więc rachowanie za pomocą przyrządów osobnych i maszyn. Pierwszą taką maszynę wynalazł w r. 1642 *Pascal*. Później zajmowało się tem wielu matematyków i mechaników, *Leibnitz*, *Gauss*. Nareszcie udało się skonstruować

taką maszynę *Thomasowi* i anglikowi *Babbage'owi*. W ostatnich czasach na nowych zasadach skonstruowali takie maszyny *Lilenthal* w Niemczech i *Feld* w Chicago. Prelegent pokazuje maszynę *Thomasa*, tłumaczy jej zasadę i urządzenie. Nakoniec mówi jeszcze o wysuwce logarytmicznej i poleca gorąco jej używanie. W rozprawie nad tym wykładem wzięli udział prof. *Thullie*, prof. *Skibiński* i p. *Długoszewski*. Rozprawa toczyła się o tem, w jakich wypadkach ze względu na małą dokładność da się wysuwka logarytmiczna z korzyścią użyć.

D. 11 maja miał wykład prof. bar. *Gostkowski* o taryfowaniu. Taryfa jest to opłata od jednostki przewozu. Nasuwają się tu trzy pytania: 1) kto ma płacić? 2) ile ma płacić? 3) w jakiej formie ma płacić. W tem pojęciu „kolej” rozróżnić musimy środek komunikacji podobnie jak droga zwykła i zakład przewozowy. Otóż zdaniem prelegenta ciągnie ze środka komunikacji korzyść ogół, ogół więc powinien go utrzymywać. Zakład przewozowy powinni zaś utrzymywać interesanci za pomocą taryfy. Chcąc odpowiedzieć na drugie pytanie, ile ma płacić, prelegent starał się ze znanych ogólnych kosztów rozmaitych kolei wyliczyć koszty zakładu przewozowego. Wydatki te będą po części stałe, po części zależne od wielkości ruchu. Prelegent na podstawie wykazów kolei rozmaitych wieloletnich stara się wyznaczyć za pomocą metody najmniejszych kwadratów wydatki stałe, zależne dla każdej kolei i twierdzi, że należy dążyć do tego, aby wydatki stałe ponosiło także państwo, a interesanci tylko wydatki zależne od wielkości ruchu. Co do trzeciego pytania zwraca prelegent uwagę, że koszty przewozu będą różne na rozmaitych kolejach i nawet na ich częściach. Ażeby uniknąć zaprowadzania wielu różnych taryf, należy obliczyć dla każdej kolei odległości taryfowe, stosunkowo większe od odległości rzeczywistych, dla którychby się dała jednak zastosować ta sama taryfa. W rozprawie wzięli udział dr. *Głębiński* i prof. *Thullie*.

Dnia 13 maja miał znowu wykład prof. bar. *Gostkowski* i mówił o technice latania. Prelegent mówił najprzód o balonach, o wynalezieniu ich przez *Montgolfierów*, o *Blanchardzie*, który się wzniósł w balonie w r. 1788 w Warszawie, o zastosowaniu balonów do celów wojskowych przez *Morveaux*, o założeniu szkoły aeronautycznej w Meudon, którą następnie Napoleon rozwiązał. W r. 1870 oddały wielką usługę balony podczas oblężenia Paryża, z którego wypuszczono 64 balonów ze 150 ludźmi i 10000 listów. Z tych 11 balonów zawiodło, mianowicie 2 utonęły, 5 złapały Niemcy, 4 zgubiły listy. W r. 1879 założył *Gambetta* znowu szkołę aeronautyczną w Meudon.

Co do kierowania balonami podawano rozmaite pomysły. Już *Montgolfier* myślał o tem, *Blanchard* chciał zastosować wiosła, *Adison* oddziaływanie podczas wybuchu tak, jak u rakiety. *Giffard* zbudował maszynę parową bardzo lekką, która obracała śrubę powietrzną. Pomysły te rozwinęła dalej szkoła wojskowa w Meudon, gdzie robiono próby w r. 1884 i pierwszy raz wrócono balonem do miejsca, skąd wyjechano. Pomimo tego dyrektor *Renard* zdając sprawę z tych prób wyznał szczerze, że na tej drodze nie dojdziemy do celu.

Dalej mówił prelegent o maszynach do latania. Prób robiono już bardzo wiele, ale nie udawały się. Trzeba więc tę kwestję najprzód teoretycznie zbadać.

Opór jaki ciało znajduje podczas ruchu w powietrzu jest $O = \frac{1}{2} A v^2$, jeśli A oznacza rzut powierzchni ciała w kierunku ruchu, a v chyżość w m na sek. Przy lataniu ważnym jest także ciężar ciała latającego G . Nazwijmy $f = \frac{A}{6}$, to f dla komara 10, motyla 8, gołębia $\frac{1}{4}$, bociana $\frac{1}{5}$, żorawia $\frac{1}{10}$. Nazwijmy dalej P pracę, użytą przy poruszaniu się ciała o ciężarze G z chyżością v , to $P = G v$. Dla $G = 1$ jest P dla komara 0,9, motyla 1,0, gołębia 5,6, bociana 6,7, żorawia 8,9, człowieka 10.

Dalej mamy $m = \frac{P}{G}$ dla rozmaitych motorów, jak następuje: dla maszyny gazowej *Lenoira* 0,1, człowieka 0,15, konia 0,25, akumulatorów dynamo 0,58, maszyny parowej 0,75, dla maszyny parowej aeronautycznej *Giffarta* 1,5, *Lilienthala* 3,0, *Fromenta* 3,1, *Kocha* 3,8, *Stringfellowa* 4,6, *Offenheima* 7,5, dla motoru aeronautycznego z CO_2 10, dla takiegoż motoru z amoniakiem 12, z amoniakiem i CO_2 13.

Widzimy więc, że nowsze motory aeronautyczne wy-

kazują stosunek m bardzo korzystny i jest nadzieja, że umozebnią nam one rozwiązanie kwestyi aeronautycznej.

Prelegent wyprowadza w końcu teorię ruchu ciała płaskiego o pewnej grubości spadającego ukośnie, która w kwestyi latania odgrywa wielką rolę; wiadomo bowiem, że ptak rozpostarłszy skrzydła i ustawiwszy je ukośnie, spada w linii lekko do poziomu nachylonej.

Było to już ostatnie zgromadzenie tygodniowe w tym sezonie. W porze letniej odbywać się będą tylko wycieczki. Projektowaną jest także wycieczka członków towarzystwa do Pragi.

y.

KRONIKA BIEŻĄCA.

Wydajność kopalń węgla kamiennego w Królestwie Polskim w r. 1890 ¹⁾.

Węgiel kamienny w Królestwie Polskim wydobywano w r. 1890 w 19 kopalniach, oraz w jednej kopalni węgla brunatny, tak że razem było czynnych 20 kopalń, również jak i w roku poprzedzającym. Jedne z kopalń zwiększyły swą produkcję, na drugich takowa była nieco zmniejszoną, — razem wydobyto na wszystkich kopalniach 150 709 552 pudów węgla, czyli o 399 444 pud. mniej niż w r. 1889.

1. Pod względem ilości produkcji, pierwsze miejsce zajęły, jak to i w latach ubiegłych bywało, kopalnie gwarectwa *G. von Kramsty*, stanowiące obecnie własność tak zwanego Sosnowickiego towarzystwa górniczego. Kopalnie te wydały w roku sprawozdawczym 462 738 31 p. węgla, czyli o 105 638 7 p. mniej niż w roku poprzedzającym. Kopalnia „Jerzy” wydała węgla 34 435 934 p., zaś kopalnia „Ignacy” 11 837 897 p. W kopalniach tych działało 6 maszyn wyciągowych o sile 490 koni, 8 maszyn wodociągowych o sile 1065 koni i 21 maszyn pomocniczych o sile 231 koni. Kopalnie zatrudniały 2502 ludzi, z których 1519 pracowało pod ziemią a 983 na powierzchni. Na jednego górniką wypadło 32 344 p. wydobytego węgla; w r. 1889 stosunek ten był 1:57965.

2. Kopalnie Dąbrowskie, stanowiące własność pp. *Ple-miannikowa* i *Riesenkampfa* a dzierżawione przez towarzystwo francusko-włoskie, zajęły, jak i dawniej bywało, drugie miejsce pod względem ilości produkcji. W roku sprawozdawczym kopalnie te wydały węgla 27 587 883 pud., czyli o 84 666 pud. więcej niż w roku poprzedzającym. Po szczególnej produkcya kopalń Dąbrowskich tak się przedstawia:

kopalnia „Paryż” wydała węgla 15 983 684 pud.
„ „Koszelew 11 604 199 „

Razem jak wyżej 27 587 883 pud.

Na kopalniach działały 4 maszyny wyciągowe o sile 630 koni, 1 wodociągowa o sile 400 koni i 19 pomocniczych o sile 376 koni. Pracowało przy tych kopalniach 1963 ludzi, z których 1329 pod ziemią a 634 na powierzchni. Na kopalniach tych na jednego górniką wypadło 64 974 i 52 746 pud. produkcji; stosunek ten w r. 1889 był 1:65174 i 1:56113 pud.

3. Następne z porządku miejsce zajęły w r. 1890 kopalnie Warszawskiego towarzystwa kopalń węgla i zakładów hutniczych, na których to kopalniach wydobyto węgla 22 978 467 pud., czyli o 292 354 pud. więcej niż w roku poprzedzającym. Oto jest szczegółowa produkcya kopalń, o których mowa:

kopalnia „Kazimierz” wydała węgla 15 134 691 pud.
„ „Feliks” 7 843 776 „

Razem jak wyżej 22 978 467 pud.

Na kopalniach powyższych działało 5 maszyn wyciągowych o sile 496 koni, 14 maszyn wodociągowych o sile 1188 koni i 8 pomocniczych o sile 107 koni. Kopalnie zatrudniały 1385 robotników, z których 1219 pracowało pod ziemią a 166 na powierzchni. Na jednego górniką wypadło 50 449 i 60 805 pud. produkcji, który to stosunek w roku poprzedzającym był 1:57334 i 1:61708.

¹⁾ Por. zeszyt wrześniowy z r. 1890, str. 215.

4. Czwarte miejsce trzymają w r. 1890 kopalnie Sieleckie, należące do towarzystwa przemysłowego „hr. Renard“, wydały one bowiem węgla pudów 19 301 458, czyli o 4 320 271 pudów mniej niż w r. 1889. Szczegółowa produkcja kopalń rzeczonożego towarzystwa przedstawia się w sposób następujący:

kopalnia „Fanny“	wydała węgla	13 475 966 pud.
„Joanna“	„	5 270 537 „
„Andrzej“	„	554 955 „

Razem jak wyżej 19 301 458 pud.

Na kopalniach Sieleckich działały w roku sprawozdawczym 7 maszyn wyciągowych o sile 638 koni, 12 maszyn wodociągowych o sile 1295 koni i 29 pomocniczych o sile 357 koni. Pracowało na tych kopalniach 1529 ludzi, z których 1320 na robotach podziemnych a 209 na powierzchni. Na jednego górnika wypadło na kopalni „Fanny“ 39 781 pud. produkcji, — stosunek ten w r. 1889 był 1:41706.

5. Piąte miejsce w naszym sprawozdaniu zajęła jak i w r. 1889 kopalnia „Wiktor“ pod Miłowicami. wydała ona bowiem węgla 11 634 912 pud., czyli o 689 628 pud. więcej niż w roku poprzedzającym. Kopalnia ta stanowi własność *Szymona Koźnickiego*. Na kopalni działały 2 maszyny wyciągowe o sile 130 koni, 4 wodociągowe o sile 1700 koni i 2 pomocnicze o sile 19 koni. Kopalnia dawała pracę 402 ludziom, z których 320 zajętych było robotami podziemnymi a 82 trudniło się na powierzchni. Na jednego górnika wypadło 96 156 pud. produkcji, zamiast 96 011 pud., jak to było w r. 1889.

6. Kopalnia „Michał“ i „Ernest“, położone w pobliżu osady Czeladź a należące do Czeladzkiego towarzystwa bezimiennego, zajęły w r. 1890 następne, szóste z kolei miejsce; wydały one w roku sprawozdawczym 8 700 514 pud. węgla, czyli o 2 328 180 pud. więcej niż w roku poprzedzającym. Na kopalniach tych działały 2 maszyny wyciągowe o sile 170 koni, 3 wodociągowe o sile 260 koni i 4 pomocnicze o sile 15 koni. Kopalnie zatrudniały 284 robotników, z nich 222 pod ziemią i 62 na powierzchni. Na jednego górnika wypadło 129 858 pud. produkcji; stosunek ten w r. 1889 był 1:118006.

8. Siódme miejsce w naszym tegorocznym sprawozdaniu zajmuje kopalnia „Władysław“ pod Dąbrową, własność p. *Piotra Łozansa*. Kopalnia ta wydała 3 845 214 pud. węgla, czyli mniej niż w r. 1889 o 1 075 722 pud. Kopalnia o której mowa, obsługiwana była maszynami kopalni „Maciej“ (patrz № 11), z którą ma połączone roboty. Na kopalni „Władysław“ pracowało 418 ludzi, z których 323 pod ziemią i 95 na powierzchni. Na jednego górnika wypadło tu 21 847 pudów wydobywania, zamiast 21 211, jak było w roku poprzedzającym.

8. Następne miejsce zajmuje kopalnia „Jan“ pp. *Istomina i Narkiewiczów*, która wydała węgla 3 722 826 pud., czyli o 2 506 550 pud. więcej niż w roku poprzedzającym. Na kopalni tej działały 2 maszyny wyciągowe o sile 40 koni, 5 wodociągowych o sile 138 koni i 3 pomocnicze o sile 23 koni. Pracowało tu 290 ludzi, a na jednego górnika wypadło 28 637 pud. wydobywania, — stosunek ten w r. 1889 był 1:30156.

9. Kopalnia „Saturn“ w pobliżu osady Czeladź, stanowiąca własność księcia *Hohenlohe*, wydała w 1890 r. 2 783 502 pud. węgla, czyli powiększyła swą produkcję o 962 466 pud. Na kopalni „Saturn“ działały 2 maszyny wyciągowe o sile 100 koni, 2 wodociągowe o sile 520 koni i 2 pomocnicze o sile 10 koni. Kopalnia zatrudniała 339 ludzi, z których 185 pracowało w podziemiach a 154 na powierzchni. Na jednego górnika wypadło 15 046 pud. produkcji, zamiast 26 015 pud., jak to miało miejsce w zeszłorocznym sprawozdaniu.

10. Kopalnie „Władysław“ i „Walerya“ pod wsią Grodziec, własność p. *Stanisława Ciechanowskiego*, wydały w roku sprawozdawczym 1 717 902 pud. węgla, czyli zmniejszyły swą produkcję w stosunku do roku poprzedzającego 143 292 pud. Na kopalniach Grodzieckich działały 2 maszyny wodociągowe o sile 35 koni, i pracowało 199 ludzi, z których 148 pod ziemią a reszta 51 na powierzchni. Na jednego górnika wypadło 24 137 pud. produkcji; stosunek ten w roku 1889 był 1:30102.

11. Dalej idzie kopalnia „Maciej“ pod wsią Gołonogiem, należąca do Austriackiego banku krajowego, która to kopalnia wydała w 1890 r. węgla pudów 641 052, czyli

o 50 835 pudów mniej niż w roku poprzedzającym. Na kopalni działały 2 maszyny wyciągowe o sile 47 koni i 2 wodociągowe o sile 60 koni. Pracowało tu 209 ludzi, z których 162 pod ziemią a 47 na powierzchni. Na jednego górnika wypadło 7284 pud. wydobytego węgla, zamiast 10 810, jak w roku poprzedzającym.

12. Kopalnia „Antoni“ pod wsią Łagiszą, należąca do p. *Macieja Stochelskiego*, wydała węgla pudów 287 156, czyli o 404 731 pud. mniej niż w roku poprzedzającym. Na kopalni działała 1 maszyna wyciągowa 10-konna i 2 wodociągowe o sile 40 koni. Kopalnia zatrudniała 42 ludzi, z których 21 pracowało na powierzchni a 21 pod ziemią. Na jednego górnika wypadło 20 511 pud. produkcji; stosunek ten w r. 1889 był 1:9204.

13. Kopalnie „Herman“ i „Teodor“ w pobliżu Sławkowa, w pow. olkuskim gub. kieleckiej, należące do p. *Juliusza Alexandera*, wydały w 1890 r. 19 518 pud. węgla, czyli o 24 744 pud. mniej niż w roku poprzedzającym. Działała tam 1 maszyna wodociągowa o sile 10 koni, i pracowało 13 ludzi, 9 pod ziemią i 4 na powierzchni. Na jednego górnika wypadło 3253 pud. wydobywania, zamiast 5532, jak w roku poprzedzającym.

14. Kopalnia „Kazimierz“ pod wsią Łagiszą, należąca do spadkobierców *Zendla Zmigroda*, wydała 9477 pudów węgla. Na kopalni działały 2 maszyny wodociągowe o sile 35 koni, i pracowało 27 ludzi z których 20 zajętych było pod ziemią a 7 na powierzchni.

15. Kopalnia węgla brunatnego „Katarzyna“ w pobliżu wsi Poremba-Mrzygłodzka, należąca do p. *Zygmunta Pringsheima*, uprodukowała w r. 1890 węgla nazwanego gatunku 1 205 840, czyli o 588 560 pud. mniej niż w roku poprzedzającym. Działały tu 2 maszyny wodociągowe o sile 22 koni, i pracowało 90 ludzi.

Z zestawienia wszystkich powyższych danych odnosimy przekonanie, że wydajność kopalń węglowych w Królestwie Polskim w r. 1890 była prawie takąż jak i w r. 1889. Największa produkcja w roku sprawozdawczym, była, również jak i w latach ubiegłych, na kopalni „Jerzy“, należącej do byłego gwarectwa *von Kramsty*, — zaś najkorzystniejszy wynik pracy ludzkiej dała kopalnia „Michał-Ernest“ pod osadą Czeladź, na jednego bowiem górnika wypadło tam 129 858 pud. wydobytego węgla.

Na wszystkich kopalniach, o których mowa, działało w roku sprawozdawczym 181 maszyn parowych, o sile ogólnej 10567 koni. Liczba przeto maszyn kopalnianych wzrosła o 14, a siła ich ogólna powiększyła się o 669 koni parowych, w stosunku do r. 1889.

W liczbie maszyn parowych, czynnych na kopalniach w r. 1890, znajdowało się:

a) maszyn wyciągowych . . .	33	o sile	2751 koni par.
b) „ wodociągowych . . .	60	„	6678 „
c) „ pomocniczych . . .	88	„	1138 „

Razem jak wyżej, maszyn 181 o sile 10567 koni par.

Na kopalniach pracowało w roku sprawozdawczym, na ogół, 9693 ludzi, czyli o 110 ludzi mniej niż w r. 1889. Z liczby 9693 ludzi, którzy na kopalniach pracowali, było:

górników	3101
pomocników	5464
kobiet	1038
nietletnich	90

Razem jak wyżej 9693 ludzi.

Liczba kobiet, które w kopalniach pracowały, wzrosła o 75, w porównaniu do r. 1889.

Na jednego robotnika kopalnianego przypadło przeciętnie 15 548 pud. wydobytego węgla; stosunek ten w roku poprzedzającym był 1:15363, to jest zmienił się bardzo mało na lepsze.

Suchedniów, 1 lipca 1891 r.

Winc. Choroszewski, inż. górn.

Szkoła politechniczna we Lwowie. Rektorem na przyszły rok naukowy wybrany został prof. *Karol Skibiński*, dziekanem inżynierii prof. *Thullie* a dziekanem budownictwa prof. *Łazarski*.

y.

CUKROOWNICTWO.

Hodowla nasion buraków cukrowych przy cukrowniach. Kampania selekcyjna 1889/90 r. w zakładzie hodowli nasienia buraczanego przy cukrowni „Lewada“.

Ponieważ w cukrownictwie naszym dają się słyszeć rozmaite głosy za i przeciw hodowli nasion buraczanych przy fabrykach cukru, dla tego na wstępie uogólniam rozbieżny temat, aby w ten sposób potrącić o powyższe pytanie i mógł wyrazić swoje przekonania w omawianej sprawie, a przede wszystkim: *wykazać dla czego należy podnieść przymioty buraków cukrowych dla naszych cukrowni?*

Na pierwszy rzut oka zdawałoby się, że ponieważ nadprodukcja cukru, pomimo syndykatu i normy, przynosiła jeszcze nasz przemysł ciężarem straty, ponoszonej na cukrze wywiezionym zagranicę, a wyprodukowanym po nad normę, więc też i myśl podwyższenia wydajności cukru z buraków w jakikolwiek sposób jest, co najmniej, nie na czasie, gdyż powiększona nadwyżka cukru, przynosiłaby tylko nowymi ofiarami rachunek fabrykacyjny. Z drugiej strony znanym jest powszechnie niekorzystny wpływ na rozwój przemysłu bezpośredniego opodatkowania jego wytworów (? *Red.*). Roztrząsając jednak sprawę ze strony techniczno-handlowej, widzimy że: jeżeli będziemy powiększać wydajność cukru z naszych buraków, tylko przez podwyższenie ich cukrowości, nie powiększając przy tem ceny berkowca, kosztów saturacji, filtracji oraz innych, spowodowanych obecnością niecukru, którego zawartość przy umiejętnej hodowli nietylko się nie podniesie, ale nawet obniży, jeżeli nadto koszty dostawy do fabryki tego naddanego niejako przez hodowlę puda cukru wraz z pozostawieniem bez zmiany wagi dzisiejszego berkowca zostaną usunięte, to łatwo się przekonamy prostym rachunkiem, wymowniejszym od wszelkich innych dowodzeń, że taki naddany pud cukru wypadnie nam taniej od dotychczasowego (za Bugiem) w przybliżeniu o rub. 1½, to jest o wszystkie koszty, bezpośrednio obciążające produkcję puda cukru z dzisiejszych nieulepszonych, zabużańskich buraków, dających średnio pud cukru z berkowca. Jako przykład weźmy średnie takie koszty w cukrowniach za Bugiem:

berkowiec buraków dający 1 pud cukru	rub. 1,3559
dowóz na berkowiec	„ 0,0190
zniszczone serwety do błotniarek	„ 0,0625
zużyty węgiel kostny	„ 0,0193
„ kwas solny	„ 0,0118
„ kamień wapienny i wapno	„ 0,0168
„ łój	„ 0,0020
odwózka błota defek.	„ 0,0094
razem	rub. 1,4967

kosztów zależnych bezpośrednio od ilości buraków i zawartości w nich niecukru, a niewzrastających przy wzbogacaniu buraków w cukier.

Oprócz tej kategorii kosztów, które odpadną na każdym, naddanym przez hodowlę pudzie cukru, mamy jeszcze kategorie kosztów pośrednich, które również pozostaną bez zmiany przy powiększaniu cukrowości buraków; takimi są:

na dzisiejszym berkowcu i jego pudzie cukru:

laboratorium	rub. 0,0118
rzadowe	„ 0,0282
oficyjaliści	„ 0,1984
ekonomia fabr.	„ 0,0390
szpital	„ 0,0201
kantor	„ 0,0068
podróże	„ 0,0509
pocztowe	„ 0,0121
ogólne	„ 0,0466
ubezpieczenia	„ 0,0631
procenty	„ 0,2094
ogółem	rub. 0,6864

Dodawszy do tego kosztów bezpośrednich

„	1,4967
otrzymamy	rub. 2,1831

jako zmniejszenie kosztów produkcji na każdym pudzie cukru, naddanym przez hodowlę w burakach po nad ich dzisiejszą wydajność. Jeżeli więc koszt wyprodukowania jednego puda cukru wynosi dziś w danej cukrowni, rub. 3,76, to dla dodanego puda cukru wyniesie $3,76 - 2,18 = 1,58$ rub. wraz z akcyzą, a bez akcyzy rub. 0,58. Jeżeliby nawet wszystek ten, naddany hodowlą cukier, był wyprodukowany po nad normę, czyli musiał być sprzedany na wywóz zagranicę po rub. 1,30, to jeszcze będzie w zysku na pudzie 72 kop.; tam gdzie dziś na wywiezionym cukrze mają straty 10000 rub., tam zamiast straty będzie zysku 6500 rub. Z tego przykładu dadzą się wyprowadzić następujące wnioski:

1. Że wzbogacenie przez hodowlę naszych buraków w cukier daje zysk zawsze, pomimo ciężkich dzisiejszych warunków, a więc jest na czasie.

2. Że produkcja puda cukru naddanego kosztuje mimo wszystkiego około 50 kop., czego nie można nazwać prawie żadnym (czem? *Red.*), jak twierdzą niektórzy ¹⁾.

W obec tego łatwym do zrozumienia jest fakt, że pewna liczba fabryk, zwróciła od kilku lat usiłowania w kierunku podniesienia cukrowości swych buraków, i nawet doszła już do pożądanego rezultatu.

Teraz pytanie, do kogo należy rola hodowcy ulepszonych ras buraczanych a właściwie ich nasion: czy do fabryk cukru, czy też do postronnych producentów, nie mających nie wspólnego z cukrownictwem, prócz sprzedaży swego produktu cukrowniom?

Na to pytanie niech nam odpowiedzą cyfry. Na 238 cukrowni w państwie rosyjskiem, mamy 45 fabryk bez kawałka własnej ziemi, na której możnaby prowadzić hodowlę buraków. Pozostałe fabryki mają pod uprawą buraków:

własnych	108650 diesiatyn
mieszanych własnych i plantatorskich	77819 „
czysto plantatorskich	44595 „
Ogółem	231064 diesiatyn.

A zatem $\frac{4}{5}$ ogólnego obszaru ²⁾ plantacji buraczanych w państwie rosyjskiem jest własnością fabryk cukru wyłączną lub mieszaną, $\frac{1}{5}$ zaś (prawdopodobnie fabryk ? *Red.*) nie może produkować dla siebie nasion buraczanych, lecz musi zdać się na łaskę postronnego producenta. Cukrownia, mająca ziemię, z łatwością znajdzie wszystkie inne, potrzebne do hodowli wyborowych nasion warunki: czas, dbałość i gruntowne specjalne wiadomości; to też hodowla nasion buraczanych wyborowych powinna być przyjęta przez cukrownie jako zasada ogólna. Za dowód, jak skutki jej są dotykające, niech służy fakt, że gdzie ją zaprowadzono, tam już nie cofnięto. Przytem własna hodowla jest to niemal jedyna droga, którą dojść można do rzeczywiście dobrego nasienia: gdyż kupowanie nasienia buraczanego z powodu niemożności orzekania na podstawie zewnętrznych własności nasienia o dobroci buraków, które mają z niego wyrosnąć, wymaga wielkiego zaufania do hodowcy, jest więc połączone z wielkiem ryzykiem, jak to zobaczymy dalej na przykładach, przeprowadzonych na wielką skalę.

Jakiemi środkami można dojść do podwyższenia cukrowości buraków w naszych fabrykach w ogóle?

Sposobów, dążących do podwyższenia cukrowości buraków, a praktykowanych już przez cukrownie krajowe, może być trzy:

Coroczny zakup potrzebnej dla plantacji buraczanej ilości nasion. Weźmy dla przykładu 2000 pudów: nasienie wyborowe (élite) od firm znanych z uczciwości, płacone na miejscu po rub. 10 — 30, a więc średnio po rub. 20 za pud, kosztowałoby w naszym przykładzie około 40000 rub. rocznie i zabierałoby cały zysk. Kupno zaś zasypujących nasz

¹⁾ Ustęp ten z powodu opuszczenia głównego wyrazu jest niezrozumiałym. (Przyp. *Red.*)

²⁾ Autor rachuje nieściśle: bo $108650 + 77819$ stanowi $\frac{4}{5}$ nie ogółu, ale 231064 dies. t. j. obszaru plantacji 197 fabryk.

rynek handlowy nasion, podawanych jako reprodukcja (directer Nachbau lub Nachbau) po 4 do 5 rub. za pud, obciążałoby w naszym przykładzie rachunek 10 000 rub., ale nie dałoby żadnej pewności otrzymania cukrowych buraków; gdyż jak to wykazują próby, robione w innych fabrykach, i poniżej zestawione nasze sześciolateńskie spostrzeżenia, buraki otrzymane z tych reprodukcji były prawie zawsze gorsze od buraków, otrzymanych z nasienia produkcji miejscowej.

Dla lepszego porównania ras, wysadzanych w Lewadzie w przeciągu sześciu wzmiankowanych wyżej, a różnych między sobą, co do stanu pogody, lat, ustawiamy osiągnięte rezultaty w 3 szeregi, obejmujące:

- 1) plon buraków z danej powierzchni;
- 2) plon cukru z tejże powierzchni;
- 3) wydajność cukru z danej wagi buraków.

I. Plon buraków z morga (1317 saż.).

z 7 prób „Lewada“ własnej reprodukcji . . .	528 pud.
„ 3 „ Simon Legrand oryginalne . . .	474 „
„ 5 „ Szląskie własnej reprodukcji . . .	450 „
„ 15 „ Vilmorin reprodukcji miejscowej . . .	390 „
„ 1 „ Electoral oryginalne . . .	360 „
„ 2 „ Vilmorin poprawne oryginalne . . .	306 „
„ 3 „ Brabans oryginalne . . .	288 „

II. Plon cukru z morga.

„Lewada“ własnej reprodukcji . . .	60 pud.
Szląskie własnej reprodukcji . . .	46 „
Simon Legrand oryginalne . . .	45 „
Vilmorin reprodukcji miejscowej . . .	44 „
Brabans oryginalne . . .	43 „
Vilmorin poprawne oryginalne . . .	36 „
Electoral . . .	34 „

III. Z 1-go berkowca 12-pudowego cukru białego 1-ej krystalizacji.

Brabans oryginalne . . .	57 funt.
Vilmorin oryginalne . . .	45 „
„Lewada“ własnej produkcji . . .	43½ „
Vilmorin reprodukcji miejscowej . . .	43 „
Szląskie reprodukcji miejscowej . . .	40 „
Simon Legrand oryginalne . . .	37 „

Ostatnia tabelka wykazuje niższość ras własnej produkcji pod względem wydajności cukru z danej wagi buraków, w porównaniu z niektórymi oryginalnymi zagranicznymi. Niższość ta jednak istnieje tylko dotąd, póki nie zaczniemy wyprowadzać z nich reprodukcji w kraju; wtedy bowiem spotykamy się z faktem, znanym nawet producentom nasion zagranicznych, że owe szlachetne rasy buraków nie pozostają u nas takimi, jak w swej ojczyźnie, ale powiększają zawartość niecukru i dopiero znowu po szeregu lat, przy starannym wyborze wysadków ustalają obiecujące i wymagane przymioty.

To ostatnie spostrzeżenie prowadzi do drugiego sposobu podwyższenia cukrowości buraków, polegającego na zakupieniu takiej tylko ilości nasion wyborowych (élite), jakiej potrzeba dla wyprowadzenia wysadków macierzystych, z których dopiero wyprowadzone nasienie dałoby w trzecim roku od zakupu nasion np. 2000 pud. potrzebnych do obsiewu całej plantacji. Dla oznaczenia owej potrzebnej do zakupu ilości, należy oprzeć rachunek na danych następujących: z morga wysadków otrzymuje się minimum 40 pud. nasienia, zatem na 2500 pud. trzeba mieć, w drugim roku po wprowadzeniu nasion macierzystych około 63 morgów pod nasiennikami. Praktyka pokazuje, że z 2-ch morgów zwykłej plantacji, można wybrać doborne wysadki na jeden morg; zatem na 63 morgów nasienników potrzeba 126 morgów łanu, do obsiewu których, licząc 50 funt. nasion na morg, potrzebaby 158 pud. nasion élite po rub. 30, co wynosi 4740 rub. Ryzyko jednak, jak mnie uczy 8-letnia praktyka, dochodzi w tym razie do 50%; lepiej więc cyfrę powyższą podwoić, co da 9480 rub.

Główną przyczyną zawodów, jakie często sprawiają nasiona oryginalne wyborowe, a zawsze ich reprodukcje zagraniczne, jest własność istot organizowanych, postawionych w innych warunkach klimatu, gleby, kultury i t. p., zwracania się do przodków, jeżeli przymioty danej rasy nie były jeszcze dość silnie utrwalone licznym szeregiem przodków,

wyprodukowanych w tych samych warunkach. Dla tego też nasienie buraczane, pochodzące od buraków np. Vilmorina, wyprowadzone przez 9 pokoleń na miejscu, z wyboru corocznego, będzie, w razie zostawienia bez wyboru wyradzać się dłużej, aniżeli nasienie z wyboru paroletniego, które w nowych warunkach natychmiast wydać może produkt gorszy od rasy miejscowej, nie mającej nawet nazwiska, ale przystosowanej oddawna do miejscowych warunków. W każdym razie pewna ilość osobników, czasem bardzo wielka, czasem nadzwyczaj mała, zatrzymuje zawsze przymioty požądane; ilość ta stoi w pewnym stosunku do stopnia utrwalenia rasy. Prowadząc więc wybór u siebie stale, otrzymamy po odpowiednio długim czasie rasę utrwaloną czyli zaaklimatyzowaną, nie prowadząc zaś wyboru — dochodzimy do zwyrodnienia.

W ten sposób przechodzimy do trzeciego sposobu podwyższenia cukrowości buraków, polegającego na corocznym wyborze nasienników na podstawie: a) ciężaru właściwego lub b) polaryzacji. — Oznaczanie ciężaru właściwego odbywa się przez pławienie, w wodnym roztworze melasu lub soli kuchennej całych buraków, lub wykrojonego za pomocą odpowiedniej sondy z ich miąższu cylinderka. Metoda ta może być stosowaną tylko zaraz po wykopaniu buraków i to w połączeniu z silnem ryzykiem, gdyż z jednej strony niecukry mineralne, mające ciężar właściwy większy od cięż. właśc. organicznych części składowych soku; z drugiej zaś gazy, zawarte w tkance komórkowej i naczynnej wpływają rozmaicie na ostateczny rezultat. Jako przykład mogą nam służyć następujące dane:

W kwietniu, przed samem sadzeniem wysadków, wziąłem się do ich rozsortowania podług ciężaru właściwego. Buraki były brane do pławienia zupełnie zdrowe i nadpsute (jak zwykle konserwowane w kopcach), przyczem jednak nadpsute o tyle, że były niezdatne na wysadki odrzucano od razu przed pławieniem. Po rozsortowaniu wzięto 30 buraków ciężkich i 30 lżejszych, które pływały w roztworze wodnym melasu, dobranym tak, żeby z danej partii (około 100 berkowców) 50% poszło do ciężkich, pozostałych zaś 50% do lżejszych.

Wysadki cięższe, tonące w roztworze, o średniej wadze 454 g wykazały w soku: Bx. 17,1, cukru 13,37, niec. 3,73, sp. czyst. 78,2.

Wysadki lżejsze, o średniej wadze 625 g, wykazały w soku: Bx. 16,0, cukru 12,93, niec. 3,07, sp. czyst. 80,8.

Cheąc dojść przyczyny tego nieoczekiwanego rezultatu, wziąłem inną próbę, najprzód bez wyłączenia nadpsutych i rozdzieliłem na trzy partje:

9 sztuk najcięższych o średn. wadze 365 g wykazało w soku:

Bx. 17,3, cukru 13,12, niec. 4,18, sp. czyst. 76,4.

9 sztuk średnich o średniej wadze 385 g wykazało w soku:

Bx. 16,6, cukru 13,24, niec. 3,36, sp. czyst. 79,7.

9 sztuk najlżejszych o średn. wadze 510 g wykazało w soku:

Bx. 15,8, cukru 12,91, niec. 2,89, sp. czyst. 81,7.

Następnie wyłączyłem z tych partji nadpsute, chociaż zdadne na wysadki i spolaryzowałem same zdrowe; odrzucając połowę prawie ciężkich i nieco lżejszych. Wynik był następujący:

Najcięższe wykazały w soku: Bx. 16,4, cukru 13,4, niec. 3,0, sp. czyst. 81,7.

Lekkie wykazały w soku: Bx. 16,3, cukru 12,86, niec. 3,44, sp. czyst. 78,8.

Jak niekorzystnie przy sortowaniu przez pławienie wpływają gazy zawarte w miąższu i niecukier soku, przekonąć się możemy z próby, przeprowadzonej na wielką skalę z burakami Vilmorin blanche ameliorée, sprzątniętymi z powierzchni siedmiu morgów i niezwłocznie po sprzątnięciu rozsortowanymi na dwie partje: zdadne ciężkie i niezdatne, wpływające w dany roztworze melasowym.

Buraki z pola przed rozgatunkowaniem wykazały w soku: Bx. 18,0, cukru 14,94, niec. 3,06, sp. czyst. 83,0; liczba wart. 12,40.

Wybrakowane wysadki: Bx. 17,3, cukru 14,57, niec. 2,73, sp. czyst. 84,2; liczba wart. 12,26.

W następnym 1888 roku: 25 morgów na wysadki wykazało w soku:

Bx. 20,0, cuk. 17,78, niec. 2,22, sp. cz. 88,9; licz. wart. 15,81.

Wybrakowane wysadki:

Bx. 20,9, cuk. 18,29, niec. 2,61, sp. cz. 87,5; licz. wart. 16,01.

Jedynie więc pewne wyniki możemy osiągnąć tylko przez polaryzowanie soku każdego osobnika, i ta ostatnia metoda powinna być ultima ratio wyboru! Ryzyko jest tu prawie równe zeru, bo przy tej metodzie bierzemy na wysadki nasienne tylko osobniki, odznaczające się wysoką cukrowością — to też sposób ten jest stosowany dziś przez najcelniejszych hodowców, i daje najlepsze wyniki.

Zachodzi jednak pytanie *co kosztuje fabrykę pud nasion, wyprodukowanych przy pomocy laboratorium selekcyjnego?* Jako wytyczną podaję koszt poniesiony w cukrowni Lewada, zatem w warunkach praktykujących się w cukrowniach zabużańskich. Koszty te, bezpośrednio zależne od ilości wysadków, są w kampanii 1890 r.:

a) W laboratorium selekcyjnym:

dostawa wysadków z pola do składu w laboratorium, sortowanie, ułożenie, oczyszczenie składu . . .	rub. 98,50
robotnicy i pomocnicy chemika przy analizie . . .	„ 205,10
zużyte chemikalia i naczynia . . .	„ 383,05
ogółem koszty laboratoryjne . . .	rub. 686,65.

b) Kultura wysadków elity w polu:

uprawa pola pod wysadki, dowóz i sadzenie, motykowanie i pienenie chwastów, podgarnianie, owiązania powróslami . . .	rub. 94,81
200 berkowców wysadków elity . . .	„ 290,00
sprzęt, młocka i oczyszczenie nasienia . . .	„ 30,30
ogółem rozchód przy kulturze w polu . . .	rub. 415,11.

Ogółem 1101,76 rub. kosztów, poniesionych dla otrzymania elity.

W pierwszym roku otrzymano I i II wyboru, idącego jako nasienie macierzyste 163 pud. 19 funt.; te dadzą 122 morgów macierzystych buraków, z których wybierze się, już bez analizy, wysadków przynajmniej na 60 morgów, dających już nasienie plantacyjne, w ilości minimum 2400 pud.; do tego należy dodać elitę III-ą . . . 77 „
nie używaną na matki.

Ogółem . . . 2477 pud.

nasienia plantacyjnego, z którego buraki idą na przerób, a nie na rozmnożenie, dopuszczane tylko jeden raz przy takich urządzeniach w zakładach hodowli nasion buraczanych, handlowych.

Chcąc się dowiedzieć, ile to nasienie będzie kosztowało, należy do wyżej podanych dla elity . . . rub. 1101,76 dodać: uprawę wysadków dla otrzymania 2400 pud. nasienia plantacyjnego po rub. 1,60 na pud „ 4056,00 na amortyzację kapitału zakładowego 1771,82 rub. dla laboratorium wysadkowego przenośnego „ 500,61 8% od kapitału zakładowego i obrotowego . . . „ 452,67

Ogółem wszystkich rozchodów . . . rs. 6111,04

za które otrzymujemy 2477 pud. nasienia, t. j. zaprowadzając własną hodowlę, opartą na polaryzacji matek, i przypuszczając tylko plon 40 pud. z morga wysadków, płacimy bez żadnego prawie ryzyka za pud nasienia rub. 2 kop. 47, kiedy zakupując całą ilość potrzebnych nam nasion (jako reprodukcyje) płacimy za pud rub. 4 kop. 50 do rub. 5, a wreszcie kupując elitę na wyprodukowanie buraków macierzystych, płacimy za pud nasienia plantacyjnego, wyprowadzonego z nich u siebie, od rub. 3 kop. 93 do rub. 5 kop. 84. Różnica zachodzi jeszcze ta, że na urządzenie laboratorium selekcyjnego potrzebny jest kapitał zakładowy; wynosił on w Lewadzie przy założeniu laboratorium przenośnego ze składem na wysadki na 2000 oznaczeń w dzień rub. 1771 kop. 82, przy urządzeniu zaś laboratorium stałego (na wzór niemieckich), z pomieszczeniem dla wysadków, na takąż liczbę dziennych oznaczeń wyniesie około 3000 rub. Jak widzimy z poprzedniego, kapitał zakładowy szybko się zwraca przy takich laboratoriach.

Teraz wypada pomówić, o konieczności zbadania miejscowych warunków kultury buraczanej jako czynności wstępnej, do zaprowadzenia wyboru wysadków w laboratorium selekcyjnym.

Na wstępie już wykazaną była konieczność ciągłej, każdorocznej kontroli nad wyborem wysadków, jeżeli tylko chodzi o stałe utrzymanie, a tem więcej o podwyższenie cukrowości buraków; w razie bowiem zaniedbania kontroli następuje w skutek działania miejscowych wpływów klimatycznych i tellurycznych zwyrodnienie nieustalonej, lub niezaaklimatyzowanej rasy. Ale i na polach niekontrolowanych udaje się odnaleźć wśród różnorodnej mieszaniny typów, pomieszanych zwykle w nieładzie — jakiś typ, który swymi pożądanymi przymiotami przewyższać będzie inne, sprowadzone z zagranicy za drogie pieniądze, ale ulegające wyrodnieniu. Kto tylko więc chce stosować u siebie stałe racjonalny wybór wysadków, powinien koniecznie zbadać miejscowe warunki. Z tą myślą prowadziłem przez lat sześć spostrzeżenia w polu nad burakami cukrowymi lewadzkiej plantacji, a szczegóły zebrane w dwóch trzechleciach, sprawdzających się wzajemnie, pomieściłem wraz z rozbiorem w *Gazecie Rolniczej* ¹⁾; tam też odsyłam po szczegóły, tutaj zaś przytoczę tylko sumarycznie ostateczne wyniki tej pracy a mianowicie:

Wpływ miejscowego klimatu na cukrodajność buraków i plon z morga. Warunkiem decydującym głównie o wysokości plonu buraków z morga i wydajności cukru z berkowca, jest tu sucha lub mokra jesień. W razie zmienności tylko tego jednego warunku, przy niezmiennych innych — wydajność cukru z berkowca waha się od 37 do 43 funtów. Tej zmienności, która prawie regularnie co drugi rok przypada, nie mogą się oprzeć niezaaklimatyzowane buraki nawet z elity, co zmusiło niektóre plantacje, zbywające swe buraki do cukrowni podług ceny, wyprowadzonej z polaryzacji, do dwukrotnej przemiany nasienia odmiany Vilmorin blanche; dopiero po latach pięciu udało się im utrwalić ten typ, tak że obecnie, niezależnie od mokrej lub suchej jesieni, buraki mają w soku 15% cukru, przyczem jednak w mokrej jesieni czystość spada po dawnemu, a plon się podnosi. Lat temu trzy z tych samych Vilmorin blanche są już obsiewy plantacji wyprowadzone z nasion pochodzących od wyboru laboratorium selekcyjnego, i te nowe reprodukcyje znów przedstawiają znaczne skoki, zależne od suchej lub wilgotnej jesieni i tak:

	Bx.	cukru	sp. cz.
rok 1888 jesień sucha sok wykazuje	19,4	17,05	87,9
„ 1889 „ mokra „	18,3	15,00	81,9
„ 1890 „ sucha „	20,0	17,77	88,8

Różnica na niekorzyść mokrej jesieni wynosi cukru 2,42% ²⁾. Tymczasem w burakach oddawna tu uprawianych niewiadomych ras, wpływ jesieni nie daje tak wielkich różnic; i tak biorąc przeciętne z całych kampanij:

Lata z suchą jesienią mają w soku buraków:

	Bx.	cukru	sp. cz.	piasku I rz. z berk.
rok 1880 . . .	14,88	12,00	80,6	39,92 funt.
„ 1882 . . .	15,38	12,21	79,3	39,16 „
„ 1884 . . .	14,80	12,04	81,3	39,00 „
„ 1886 . . .	15,33	12,33	80,4	45,00 „
przeciętnie . .	15,09	12,14	80,4	40,77 „

Lata z mokrą jesienią mają w soku buraków:

	Bx.	cukru	sp. cz.	piasku I rz. z berk.
rok 1881 . . .	14,12	11,31	80,1	37,95 funt.
„ 1885 . . .	14,40	11,30	78,5	36,96 „
„ 1887 . . .	14,12	11,30	80,0	40,00 „
przeciętnie . .	14,21	11,30	79,6	38,30 „

Różnica w razach ustalonych, zaaklimatyzowanych, na niekorzyść mokrych jesieni wynosi więc tylko cukru 0,84%, różnica zaś w plonie na korzyść mokrych jesieni wynosi do 20%.

(D. n.)

Jan Wolski,

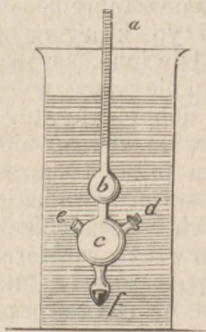
kierownik zakł. hodowli nasion.

¹⁾ *Gazeta Rolnicza* z r. 1883 NN. 50, 51, 52 i z r. 1887 NN. 32 i 33.

²⁾ Autor tłumaczy się niejasno: dopiero co twierdził, że otrzymano ustalone typy, teraz znów mówi o zmienności. (Przyp. Red.)

Sprawozdania z czasopism cukrowniczych.

Aug. Eichorn w Dreźnie opatentował swój nowy przyrządek służący do oznaczenia gęstości płynów, znajdujących się w małych ilościach, zwany araeo-piknometrem. Przyrządek ten wyrabiany dla płynów cięższych i lżejszych od wody składa się z kulki szklanej *c*, w której umieszcza się płyn badany, zaopatrzonej w koreczek szklany *d* i guziczek szklany *e* dla ustalenia równowagi. Pod tą kulką poniżej



znajduje się kulka *f* zawierająca rtęć do obciążenia, *b* jest kulka próżna a *a* wrzeciono ze skalą. Dla oznaczenia *c* wł. napełnia się płynem badanym kulkę *c* około 10 cm³ i zamyka koreczkiem *d* tak aby powietrze nie zostało. Oplukuje się kulkę *c* zewnątrz wodą dystrylowaną i zanurza w cylindrze również napełnionym wodą dystrylowaną mającą 17,5° C. a na skali odczytamy szukany *c* wł.

Taki araeo-piknometr może służyć do oznaczenia *c* wł. wszystkich płynów, posiadanych w małych ilościach a między innymi do badań buraków podczas ich wzrostu i przed przerobem. Przyrządek ten z ciepłomierzem i cylindrem w pudełku kosztuje 8,5 marki. Do rozbiórów cukrowych używa się przyrządu na *c* wł. 1 do 1,5.

(D. Z. 1890. N. 28).

Walter Grundmann z cukrowni Tapiau robił próby działania na soki kwasu siarkawego.

Soki buraczane gęste i syropy rafineryjne traktowane kwasem siarkawym aż do zupełnego odbarwienia przy ciepłocie dochodzącej do 80° C., pomimo reakcji kwaśnej nie inwertują się, a następnie przez dodanie wapna i zagrzanie do 90° C., mogą być doprowadzone do właściwej alkalizności. Soki traktowane SO₂ wydzielające zapach tegoż nawet po 10 dniach, nie okazywały śladów inwersji. Soki tak zakwaszone cedzone przez węgiel z krwi albo węgiel roślinny *Degenera* w ciepłocie niż 100° C. a potem alkalizowane, lepiej się odbarwiały i oczyszczały. Soki rzadkie w ciepłocie niższej 80° C. nie inwertują się, przy dłuższym staniu i ostygnięciu ulegają inwersji.

(D. Z. 1891. N. 1).

Cassal badał zagraniczne cukry zabarwione i przekonał się, że są one zwykłym cukrem buraczanym zabarwionym tropeoliną lub fosfiną (azotan chryzaniliny) na barwę żółtą, żółtą lub oranżową. — Cukier zabarwiony tropeoliną traktowany stężonym kwasem solnym, barwi się purpurowo-czerwono; można nawet zabrać tropeolinę wytrawiając mocnym alkoholem i zabarwić nim wełnę lub jedwab. Barwnik cukru nie daje się zabrać alkoholem ani też nie barwi wełny i jedwabiu. Wyciągniętym barwnikiem fosfiny zabarwione nitki wełniane barwią od alkali na żółto-zielono.

(D. Z. 1891. N. 7).

Czeskie czasopismo d-ra *Nevoli* (styczeń r. b.) mając na uwadze, że para wyższego ciśnienia 3 — 5 atmosfer użyta do gotowania cukrzyca rozkłada pewną część cukru (która podług d-ra *Lippmanna* przy rafinowaniu ma wynosić 2,36%) i że podług *Ehrhardta* (D. Z. 1887 N. 27) do zgotowania cukrzyca potrzeba jej więcej jak pary niskiego ciśnienia około 9%, a dalej opierając się na badaniach *Woestina*, *Wackenrodera*, *Seyfertha* i *Riffarda*, że przy każdym gotowaniu cukrzyca następuje rozkład 0,3 — 0,4% cukru, zaleca użycie

warników o znacznej powierzchni ogrzewalnej, aby cukrzyca przy niskiej ciepłocie i znacznym rozrzedzeniu powietrza mogła być gotowana. Na 1 m² powierzchni ogrzewalnej powinno przypadać najwyżej 110 do 150 kg cukrzyca.

Na zebraniu cukrowników w Halberstadt (17. XII. 90) mówiono o nowej krajalnicy *Bergreena* o podwójnych nożach i zapewniano, że takowa daje tak jednorodną i równoboczną, trójkątną krajankę, że z trudnością przychodzi znaleźć w niej inną krajankę. Krajanka otrzymana za pomocą krajalnicy *Bergreena* nie tylko odznacza się nadzwyczajną cienkością ale przytem jest mocną, wysładza się znakomicie z powodu swej postaci trójkątnej a przytem i ciśnienie jest znacznie lepsze. Jedną z cukrowni przez zaprowadzenie tej krajalnicy podwyższyła swój przerób o 1200 ctr., przy odciąganiu soku 52—54 litrów z centnara. Sok dyfuzyjny otrzymuje się gęstszy, przez co korzysta się na odparowaniu a nawet noże w tej krajalnicy dobrze działają przy przerobie buraków zdrzewniałych. — Koszty urządzenia tej krajalnicy wynoszą około 1200 marek.

Oprócz urządzenia noży na sposób *Bergreena*, potrzeba jeszcze zmienić tarczę na patentowaną *Paulicka*. Przerabianiem krajalnic dawnych na sposób *Bergreena* i *Paulicka* zajmuje się fabrykant maszyn *Fr. Wannick* w Bernie morawskim.

(D. Z. 1891. N. 1).

Podług d-ra *Herzfelda* w roku zeszłym często w burakach spotykano grzybki budowy podobnej do żabiego skrzeku. Grzybki te asymilują cukier, spowodowują kwaśnienie i mogą wyrządzić wielkie szkody szczególnie, gdy się dostaną do soku gęstego. Grzybki te szybko się rozmnażają, zauważono nawet w rafineriach austriackich, przy przerobie cukru na wirówkach. Dr. *Lippmann*, jako środek zabezpieczający zaleca utrzymywanie soków w wyższej ciepłocie, przy której wiele bakterii istnieć nie może, chociaż dr. *Roboff* znalazł je w pianie sokowej soku, otrzymanego przy 60° R. Ostatecznie uznano wielką szkodliwość owego grzybka t. z. *Leuconostoc* dla soków i zalecano wielką ostrożność, aby go do fabryki nie wprowadzić.

(D. Z. 1890. N. 50).

Battut zastanawiając się nad użyciem kwasu siarkawego zamiast kwasu węglanego do drugiej saturacji dochodzi do wniosku, że jakkolwiek saturacja słabszym kwasem siarkawym (9%) prędzej się odbywa jak bogatym (28%) kwasem węglanym, to jednak nie radzi go używać, gdyż w skutek większej rozpuszczalności siarkonów wapna od węglanów, więcej takowych się w soku rozpuszcza i przy odparowaniu tworzą się na rurach inkrustacje. W 10% roztworze cukru siarkon wapna jest 6,14 razy a w 30%-wym roztworze 11,14 razy rozpuszczalszy od węglanu wapna. Podług *Battuta*, nadzieje pokładane w użyciu kwasu siarkawego przeceniono. Własności jego antyseptyczne są bardzo słabe, gdyż tylko do zubożenia może być używany. Własności zaś odbarwiające nie równoważą zanieczyszczenia kości podsiarkonem wapna, bardzo trudnym do wydalenia. Co do postaci w jakiej kwas siarkowy powinien być używany, to najwłaściwiej używać go w stanie gazowym i otrzymywać wprost przez spalanie siarki. W tej postaci jest najtańszy i najmniej działa szkodliwie, należy go tylko dobrze wypłukać w wodzie, dla pozbycia się kwasu siarczanego i saturować do słabej reakcji alkalicznej, gdyż przy kwaśnej reakcji następuje inwersja. *Battut* w ogóle przy użyciu SO₂ zaleca wielką ostrożność.

(D. Z. 1891. N. 7).

J. P.